



REGIONE  SICILIANA

PRESIDIO OSPEDALIERO
"S. GIOVANNI DI DIO"
AGRIGENTO

OGGETTO: *LAVORI ESTERNI PER L'ADEUAMENTO DELL' UNITA OPERATIVA
DI PRONTO SOCCORSO*

PROGETTO ESECUTIVO

Data li, _____

Visto per l'approvazione

TAV 1.1.4

ALLEGATI :

Relazione geotecnica

Il Responsabile del Procedimento

GEOM. G. BIANCUCCI

Il Progettista

ING. VINCENZO GALLO

AGRIGENTO, LI' _____

RELAZIONE GEOTECNICA

Sono illustrati con la presente i risultati dei calcoli che riguardano il progetto delle armature, la verifica delle tensioni di lavoro dei materiali e del terreno.

Dall'analisi della relazione geologica allegata al presente progetto e dalle relative prove penetrometriche effettuate in loco dal Geol. Dott.

Geologo Giovanni Giambra si è potuto constatare che la successione stratigrafica del terreno di fondazione (pozzetto esplorativo n.1), in cui è prevista la realizzazione delle strutture di progetto è così costituita:

- Strato 1 : Suolo superficiale alterato h=40 cm
- Strato 2 : argille – argille marnose da h=0.40 a sottostante banco;
- Il terreno superficiale deve essere rimosso in fase di realizzazione della piastra di fondazione, e le stesse poggiano sullo strato sottostante di argille marnose.

Dalle prove di laboratorio effettuate il geologo ha attribuito allo strato delle argille i seguenti valori di caratteristiche geomeccaniche:

- $\gamma = 1870\text{-}2100 \text{ Kg/mc}$
- $\phi = 22^\circ\text{-}25^\circ$
- $c' = 0.25 \text{ Kg/cmq}$

In fase di verifica geotecnica a vantaggio della sicurezza sono state considerate le seguenti caratteristiche geomeccaniche:

- $\gamma = 1900 \text{ Kg/mc}$
- $\phi = 22^\circ$
- $c' = 0.25 \text{ Kg/cmq}$

Si è scelto di effettuare la verifica geotecnica a lungo termine e pertanto in condizioni drenate.

Dai risultati dei tabulati allegati al presente progetto si constata che le strutture così come sono state progettate verificano dal punto di vista geotecnico.

● **NORMATIVA DI RIFERIMENTO**

I calcoli sono condotti nel pieno rispetto della normativa vigente e, in particolare, la normativa cui viene fatto riferimento nelle fasi di calcolo, verifica e progettazione è costituita dalle *Norme Tecniche per le Costruzioni*, emanate con il D.M. 14/01/2008 pubblicato nel suppl. 30 G.U. 29 del 4/02/2008, nonché la Circolare del Ministero Infrastrutture e Trasporti del 2 Febbraio 2009, n. 617 “*Istruzioni per l'applicazione delle nuove norme tecniche per le costruzioni*”.

Per il calcolo delle strutture in oggetto si adotteranno i criteri della Geotecnica e della Scienza delle Costruzioni.

● **CAPACITÀ PORTANTE DI FONDAZIONI SUPERFICIALI**

La verifica della capacità portante consiste nel confronto tra la pressione verticale di esercizio in fondazione e la pressione limite per il terreno, valutata secondo *Brinch-Hansen*:

$$q_{lim} = q N_q Y_q i_q d_q b_q g_q s_q + c N_c Y_c i_c d_c b_c g_c s_c + \frac{1}{2} G B' N_g Y_g i_g b_g s_g$$

dove

Caratteristiche geometriche della fondazione:

q = carico sul piano di fondazione
 B = lato minore della fondazione
 L = lato maggiore della fondazione

D = profondità della fondazione

α = inclinazione base della fondazione

G = peso specifico del terreno

B' = larghezza di fondazione ridotta = $B - 2 eB$

L' = lunghezza di fondazione ridotta = $L - 2 eL$

Caratteristiche di carico sulla fondazione:

H = risultante delle forze orizzontali

N = risultante delle forze verticali

eB = eccentricità del carico verticale lungo B

eL = eccentricità del carico verticale lungo L

FhB = forza orizzontale lungo B

FhL = forza orizzontale lungo L

Caratteristiche del terreno di fondazione:

β = inclinazione terreno a valle

$c = c_u$ = coesione non drenata (condizioni U)

$c = c'$ = coesione drenata (condizioni D)

Γ = peso specifico apparente (condizioni U)

$\Gamma = \Gamma'$ = peso specifico sommerso (condizioni D)

$\phi = 0$ = angolo di attrito interno (condizioni U)

$\phi = \phi'$ = angolo di attrito interno (condizioni D)

Fattori di capacità portante:

$$Nq = \tan^2\left(\frac{\pi}{4} + \frac{\phi}{2}\right) \exp(\pi \cdot \tan \phi) \quad (\text{Prandtl-Cauchy-Meyerhof})$$

$$Ng = 2(Nq + 1) \tan \phi \quad (\text{Vesic})$$

$$Nc = \frac{Nq - 1}{\tan \phi} \quad \text{in condizioni D} \quad (\text{Reissner-Meyerhof})$$

$$Nc = 5,14 \quad \text{in condizioni U}$$

Indici di rigidezza (condizioni D):

$$Ir = \frac{G}{c' + q' \tan \phi} = \text{indice di rigidezza}$$

$$q' = \text{pressione litostatica efficace alla profondità } D + \frac{B}{2}$$

$$G = \frac{E}{2(1 + \mu)} = \text{modulo elastico tangenziale}$$

E = modulo elastico normale

μ = coefficiente di Poisson

$$Icr = \frac{1}{2} \exp \left[\frac{3,3 - 0,45 \frac{B}{L}}{\tan(45 - \frac{\phi'}{2})} \right] = \text{indice di rigidezza critico}$$

Coefficienti di punzonamento (Vesic):

$$Yq = Yg = \exp \left[\left(0,6 \frac{B}{L} - 4,4 \right) \tan \phi' + \frac{3,07 \sin \phi' \log(2Ir)}{1 + \sin \phi'} \right] \text{ in condizioni drenate, per } Ir \leq Icr$$

$$Yc = Yq - \frac{1 - Yq}{Nq \times \tan \phi'}$$

Coefficienti di inclinazione del carico (Vesic):

$$ig = \left(\frac{1-H}{N+B \times L \times c' \times \cot \phi'} \right)^{m+1}$$

$$iq = \left(\frac{1-H}{N+B \times L \times c' \times \cot \phi'} \right)^m$$

$$ic = iq - \frac{1-iq}{Nc \times \tan \phi'} \quad \text{in condizioni D}$$

$$ic = 1 - \frac{m \times H}{B \times L \times cu \times Nc} \quad \text{in condizioni U}$$

essendo:

$$m = mB \cos^2 \Theta + mL \sin^2 \Theta$$

$$mB = \frac{2 + \frac{B'}{L'}}{1 + \frac{B'}{L'}} \quad mL = \frac{2 + \frac{L'}{B'}}{1 + \frac{L'}{B'}} \quad \Theta = \tan^{-1} \frac{Fh \times B}{Fh \times L}$$

Coefficienti di affondamento del piano di posa (Brinch-Hansen):

$$dq = 1 + 2 \tan \phi (1 - \sin \phi)^2 \operatorname{arctg} \frac{D}{B'} \quad \text{per } D > B'$$

$$dq = 1 + 2 \frac{D}{B'} \tan \phi (1 - \sin \phi)^2 \quad \text{per } D \leq B'$$

$$dc = dq - \frac{1-dq}{Nc \times \tan \phi} \quad \text{in condizioni D}$$

$$dc = 1 + 0,4 \operatorname{arctan} \frac{D}{B'} \quad \text{per } D > B' \text{ in condizioni U}$$

$$dc = 1 + 0,4 \frac{D}{B'} \quad \text{per } D \leq B' \text{ in condizioni U}$$

Coefficienti di inclinazione del piano di posa:

$$bg = \exp(-2,7\alpha \tan \phi)$$

$$bc = bq = \exp(-2\alpha \tan \phi) \quad \text{in condizioni D}$$

$$bc = 1 - \frac{\alpha}{147} \quad \text{in condizioni U}$$

$$bq = 1 \quad \text{in condizioni U)}$$

Coefficienti di inclinazione del terreno di fondazione:

$$gc = gq = \sqrt{1 - 0,5 \tan \beta} \quad \text{in condizioni D}$$

$$gc = 1 - \frac{\beta}{147} \quad \text{in condizioni U}$$

$$gq = 1 \quad \text{in condizioni U}$$

Coefficienti di forma (De Beer):

$$sg = 1 - 0,4 \frac{B'}{L'}$$

$$sq = 1 + \frac{B'}{L'} \tan \phi$$

$$sc = 1 + \frac{B' Nq}{L' Nc}$$

L'azione del sisma si traduce in accelerazioni nel sottosuolo (effetto cinematico) e nella fondazione, per l'azione delle forze d'inerzia generate nella struttura in elevazione (effetto inerziale). Tali effetti possono essere portati in conto mediante l'introduzione di coefficienti sismici rispettivamente denominati K_{hi} e I_{gk} , il primo definito dal rapporto tra le componenti orizzontale e verticale dei carichi trasmessi in fondazione ed il secondo funzione dell'accelerazione massima attesa al sito. L'effetto inerziale produce variazioni di tutti i coefficienti di capacità portante del carico limite in funzione del coefficiente sismico K_{hi} e viene portato in conto impiegando le formule comunemente adottate per calcolare i coefficienti correttivi del carico limite in funzione dell'inclinazione, rispetto alla verticale, del carico agente sul piano di posa. Nel caso in cui sia stato attivato il flag per tener conto degli effetti cinematici il valore I_{gk} modifica invece il solo coefficiente N_g ; il fattore N_g viene infatti moltiplicato sia per il coefficiente correttivo dell'effetto inerziale, sia per il coefficiente correttivo per l'effetto cinematico.

• CAPACITÀ PORTANTE DELLE PLATEE

La verifica agli S.L.U. delle platee di fondazione risulta particolarmente difficoltosa poiché tali fondazioni spesso hanno forme non rettangolari e pertanto non è possibile valutarne la capacità portante attraverso le classiche formule della geotecnica.

Per potere valutare la portanza delle platee si è quindi implementato un tipo di verifica in cui la fondazione viene modellata per intero (potendo essere costituita, nella forma più generale, da travi rovesce, plinti, pali e platee).

In particolare, gli elementi strutturali vengono modellati in campo elastico lineare, mentre il terreno viene modellato come un letto di molle:

- a) lineari elastiche e non reagenti a trazione per le platee;
- b) molle non lineari elasto-plastiche non reagenti a trazione per le travi *Winkler* ed i plinti diretti.

Per le molle elastiche delle platee viene calcolato anche il limite elastico, al fine di bloccare il calcolo del moltiplicatore dei carichi qualora venga raggiunto tale limite.

Il legame di tipo elastico reagente a sola compressione è ottenuto utilizzando come rigidità all'origine la costante di *Winkler* del terreno. Il modello così ottenuto è in grado di tenere in conto dell'eterogeneità del terreno in maniera puntuale. Su tale modello viene quindi condotta un'analisi non lineare a controllo di forza immettendo le forze agenti sulla fondazione.

Il calcolo viene interrotto quando le molle delle platee attingono al loro limite elastico o qualora venga raggiunto uno stato di incipiente formazione di cerniere plastiche nelle travi *Winkler*. In corrispondenza a tali eventi viene calcolato il moltiplicatore dei carichi.

• CALCOLO DEI CEDIMENTI

Il calcolo viene eseguito sulla base della conoscenza delle tensioni nel sottosuolo.

$$\mu = \int \frac{\sigma(z)}{E} dz$$

essendo

E = modulo elastico o edometrico

$\sigma(z)$ = tensione verticale nel sottosuolo dovuta all'incremento di carico q

La distribuzione delle tensioni verticali viene valutata secondo l'espressione di *Steinbrenner*, considerando la pressione agente uniformemente su una superficie rettangolare di dimensioni B e L :

$$\sigma(z) = \frac{q}{4\pi} \left[\frac{2 \times M \times N \times \sqrt{V} \times (V+1)}{V(V+V1)} + \left| \arctan \frac{2 \times M \times N \times \sqrt{V}}{V-V1} \right| \right]$$

con:

$$M = B / z$$

$$N = L / z$$

$$V = M^2 + N^2 + 1$$

$$V1 = (M \times N)^2$$

• **VERIFICHE ALLO STATO LIMITE DI DANNO DELLE FONDAZIONI SUPERFICIALI (NTC 2008 7.11.5.3.1)**

La verifica consiste nel controllare che la componente permanente degli spostamenti indotti dal sisma sia compatibile con la prestazione SLD della sovrastruttura.

Per determinare gli spostamenti permanenti post-sisma nel terreno si effettua una analisi non lineare del sistema fondazione-terreno modellando il terreno con un sistema di molle con legame costitutivo P-Y di tipo iperbolico, mediante le seguenti formule:

$$p(u) = \frac{u}{\frac{1}{E_s} + \frac{u}{p_u}}$$

essendo:

- p(u) : pressione di contatto
- u: cedimento non lineare
- Es: rigidezza tangente all'origine del terreno valutato come u_e/p ovvero come rapporto del cedimento elastico istantaneo e la pressione di contatto che lo provoca
- pu: pressione ultima del terreno valutato per i valori caratteristici del terreno

Lo spostamento permanente sarà quindi lo spostamento complessivo depurato della parte reversibile elastica:

$$u_r = u(p) - \frac{p}{E_s}$$

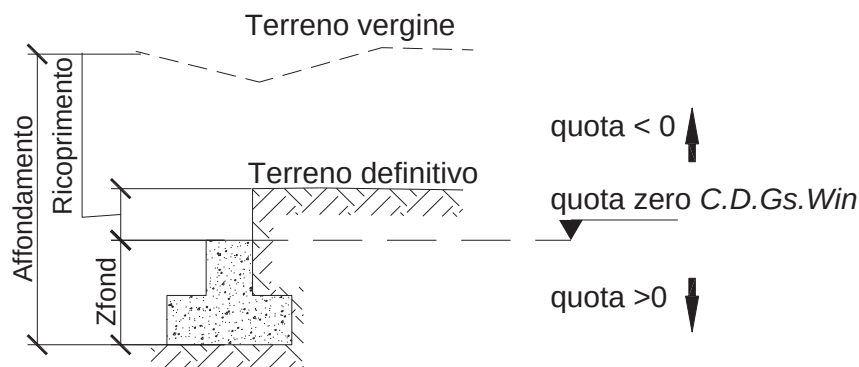
Tali spostamenti permanenti si determinano quindi come segue:

- si implementa il sistema fondazione + terreno non lineare secondo il modello sopra descritto;
- si esegue il calcolo non lineare del sistema fondazione-terreno imponendo i carichi dello SLD;
- si portano a zero i carichi esterni e si valutano gli spostamenti residui (che sono appunto i cedimenti permanenti SLD cercati).

La verifica di compatibilità degli spostamenti viene quindi effettuata dal progettista in funzione delle caratteristiche della struttura e delle prestazioni assegnate ovvero utilizzando un riferimento tecnico riconosciuto dalla NTC 2008 quali UNI EN 2007, FEMA 27X, Circolari applicative, linee guida, etc...

• **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa della stratigrafia del terreno sottostante i plinti.



NOTA: La quota zero di C.D.Gs. Win coincide con la quota numero zero dell'alberello quote di C.D.S. Win ma cambia la convenzione nel segno: infatti in C. D. Gs. le quote sono positive crescenti procedendo verso il basso, mentre in C. D. S. le quote sono positive crescenti verso l'alto.

Plinto	: Numero di plinto
Q.t.v.	: quota terreno vergine
Q.t.d.	: quota definitiva terreno
Q.falda	: quota falda
InclTer	: inclinazione terreno
Num Str	: Numero dello strato a cui si riferiscono i dati che seguono
Sp.str.	: Spessore strato. L'ultimo strato ha spessore indefinito, pertanto il relativo dato non viene stampato
Peso Sp	: peso specifico
Fi	: angolo di attrito interno
C'	: coesione drenata
Cu	: coesione NON drenata
Mod.El.	: modulo elastico
Poisson	: coeff. Poisson
Coeff. Lambe	: coefficiente beta di Lambe
Gr.Sovr	: grado di sovraconsolidazione
Mod.Ed.	: modulo edometrico

• **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

La verifica allo scorrimento delle fondazioni superficiali è stata condotta calcolando la resistenza limite secondo la seguente relazione, che tiene in conto sia il contributo ad attrito che quello coesivo:

$$V_{res} = \frac{N}{\gamma_r} \times \frac{tg\varphi}{\gamma_\varphi} + \frac{A}{\gamma_r} \times \frac{C}{\gamma_C}$$

in cui:

γ_φ , γ_C : Coefficienti parziali per i parametri geotecnici (Tabella 6.2.II D.M. 2008)

γ_r : Coefficienti parziali SLU fondazioni superficiali (Tabella 6.4.I D.M. 2008)

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella precedente relazione e nella relativa tabella di stampa.

Comb. : Numero combinazione a cui si riferisce la verifica

Tipo Elem. : Tipo di elemento strutturale: Trave/Plinto/Piastra

Elem. N.ro : Numero dell'elemento strutturale (numero Travata/Filo/Nodo3D) in base al tipo elemento

N : Scarico verticale

tg φ / γ_φ : Coefficiente attrito di progetto

γ_r

C/ γ_C / γ_r : Adesione di progetto

Area : Area ridotta

Vres : Resistenza allo scorrimento dell' elemento strutturale

Fh : Azione orizzontale trasmessa dall' elemento strutturale

Verifica Locale : Flag di verifica allo scorrimento del singolo elemento. Se l'elemento è collegato al resto della fondazione, la condizione di slittamento del singolo elemento non pregiudica la verifica globale della intera fondazione

S(Vres) : Somma dei contributi resistenti dei vari elementi strutturali

S(Fh) : Somma dei contributi delle azioni orizzontali trasmesse dai vari elementi strutturali

Verifica Globale : Flag di verifica globale allo scorrimento della intera fondazione

• **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate sia nella tabella di stampa della portanza globale della fondazione, sia nella tabella della portanza di fondazione delle platee calcolata con analisi elastica del terreno:

Tabella 1: Moltiplicatori di Collasso

Comb. Nro	: Numero della combinazione
Risultante	: Valore della risultante delle forze trasmesse dalla fondazione per la combinazione attuale
Resistenza	: Valore della resistenza del terreno mobilitata in base al moltiplicatore dei carichi attuale
Moltipl.Collasso	: Valore del moltiplicatore dei carichi con cui è stato eseguito il calcolo. Poiché tutti i coefficienti di sicurezza sono già stati considerati nei carichi e nelle caratteristiche dei materiali, un moltiplicatore = 1 significa che la verifica di portanza è soddisfatta.
%Pl.Molle	: Percentuale delle molle in fase plastica nella combinazione attuale
STATUS	: Per moltiplicatori di collasso < 1 mostra NOVERIF, altrimenti OK

Tabella 2: Abbassamenti

Nodo3d	: Numero del nodo3d a cui si riferisce la molla elasto-plastica
SpostZ	: Abbassamento della molla elasto-plastica in corrispondenza del nodo3d
SpostZ/SpostEl	: Fattore di plasticizzazione della molla:

FASE ELASTICA ≤ 1 ; FASE PLASTICA > 1

Se per alcuni nodi non è stato possibile ottenere la caratterizzazione geotecnica, allora tali nodi vengono esclusi dal modello di calcolo e la relativa molla viene contrassegnata in stampa con la sigla 'SCARTATA'

- **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa dei cedimenti.

Filo	: <i>numero del filo fisso in corrispondenza del quale viene calcolato lo stato deformativo</i>
Comb.	: <i>numero di combinazione di carico</i>
Ced.El.	: <i>cedimento elastico</i>
Ced.Ed.	: <i>cedimento edometrico</i>

ASP Agrigento – Ospedale

Calcolo di una struttura metallica adibita al ricovero dei mezzi di soccorso.

DATI GENERALI

COEFFICIENTI PARZIALI GEOTECNICA

		TABELLA M1		TABELLA M2	
Tangente Resist. Taglio		1,00			
Peso Specifico		1,00			
Coesione Efficace (c'k)		1,00			
Resist. a taglio NON drenata (cuk)		1,00			
Tipo Approccio		Combinazione Unica: (A1+M1+R3)			
Tipo di fondazione		Superficiale			
	COEFFICIENTE R1	COEFFICIENTE R2		COEFFICIENTE R3	
Capacita' Portante				2,30	
Scorrimento				1,10	

COORDINATE NODI3D PLATEA

IDENT. POSIZIONE NODO				IDENT. POSIZIONE NODO				IDENT. POSIZIONE NODO				IDENT. POSIZIONE NODO			
Nodo3d N.ro	Coord.X (m)	Coord.Y (m)	Coord.Z (m)	Nodo3d N.ro	Coord.X (m)	Coord.Y (m)	Coord.Z (m)	Nodo3d N.ro	Coord.X (m)	Coord.Y (m)	Coord.Z (m)	Nodo3d N.ro	Coord.X (m)	Coord.Y (m)	Coord.Z (m)
1	0,00	0,00	0,00	2	4,80	0,00	0,00	3	0,00	3,30	0,00	4	4,80	3,30	0,00
5	5,80	0,00	0,00	6	5,80	3,30	0,00	7	4,80	6,60	0,00	8	0,00	6,60	0,00
9	5,80	6,60	0,00	10	4,80	10,80	0,00	11	0,00	10,80	0,00	12	5,80	10,80	0,00
13	4,80	15,00	0,00	14	0,00	15,00	0,00	15	5,80	15,00	0,00	16	4,80	19,20	0,00
17	0,00	19,20	0,00	18	5,80	19,20	0,00	19	4,80	23,40	0,00	20	0,00	23,40	0,00
21	5,80	23,40	0,00	22	-1,00	0,00	0,00	23	-1,00	3,30	0,00	24	-1,00	6,60	0,00
25	-1,00	10,80	0,00	26	-1,00	15,00	0,00	27	-1,00	19,20	0,00	28	-1,00	23,40	0,00
29	-1,00	-1,00	0,00	30	5,80	-1,00	0,00	31	-1,00	24,40	0,00	32	5,80	24,40	0,00
83	1,20	0,00	0,00	84	2,40	0,00	0,00	85	3,60	0,00	0,00	86	0,00	0,82	0,00
87	1,20	0,82	0,00	88	2,40	0,82	0,00	89	3,60	0,82	0,00	90	4,80	0,82	0,00
91	0,00	1,65	0,00	92	1,20	1,65	0,00	93	2,40	1,65	0,00	94	3,60	1,65	0,00
95	4,80	1,65	0,00	96	0,00	2,47	0,00	97	1,20	2,47	0,00	98	2,40	2,47	0,00
99	3,60	2,47	0,00	100	4,80	2,47	0,00	101	1,20	3,30	0,00	102	2,40	3,30	0,00
103	3,60	3,30	0,00	104	5,80	0,82	0,00	105	5,80	1,65	0,00	106	5,80	2,47	0,00
107	4,80	4,13	0,00	108	4,80	4,95	0,00	109	4,80	5,78	0,00	110	3,60	4,13	0,00
111	3,60	4,95	0,00	112	3,60	5,78	0,00	113	3,60	6,60	0,00	114	2,40	4,13	0,00
115	2,40	4,95	0,00	116	2,40	5,78	0,00	117	2,40	6,60	0,00	118	1,20	4,13	0,00
119	1,20	4,95	0,00	120	1,20	5,78	0,00	121	1,20	6,60	0,00	122	0,00	4,13	0,00
123	0,00	4,95	0,00	124	0,00	5,78	0,00	125	5,80	4,13	0,00	126	5,80	4,95	0,00
127	5,80	5,78	0,00	128	4,80	7,65	0,00	129	4,80	8,70	0,00	130	4,80	9,75	0,00
131	3,60	7,65	0,00	132	3,60	8,70	0,00	133	3,60	9,75	0,00	134	3,60	10,80	0,00
135	2,40	7,65	0,00	136	2,40	8,70	0,00	137	2,40	9,75	0,00	138	2,40	10,80	0,00
139	1,20	7,65	0,00	140	1,20	8,70	0,00	141	1,20	9,75	0,00	142	1,20	10,80	0,00
143	0,00	7,65	0,00	144	0,00	8,70	0,00	145	0,00	9,75	0,00	146	5,80	7,65	0,00
147	5,80	8,70	0,00	148	5,80	9,75	0,00	149	4,80	11,85	0,00	150	4,80	12,90	0,00
151	4,80	13,95	0,00	152	3,60	11,85	0,00	153	3,60	12,90	0,00	154	3,60	13,95	0,00
155	3,60	15,00	0,00	156	2,40	11,85	0,00	157	2,40	12,90	0,00	158	2,40	13,95	0,00
159	2,40	15,00	0,00	160	1,20	11,85	0,00	161	1,20	12,90	0,00	162	1,20	13,95	0,00
163	1,20	15,00	0,00	164	0,00	11,85	0,00	165	0,00	12,90	0,00	166	0,00	13,95	0,00
167	5,80	11,85	0,00	168	5,80	12,90	0,00	169	5,80	13,95	0,00	170	4,80	16,05	0,00
171	4,80	17,10	0,00	172	4,80	18,15	0,00	173	3,60	16,05	0,00	174	3,60	17,10	0,00
175	3,60	18,15	0,00	176	3,60	19,20	0,00	177	2,40	16,05	0,00	178	2,40	17,10	0,00
179	2,40	18,15	0,00	180	2,40	19,20	0,00	181	1,20	16,05	0,00	182	1,20	17,10	0,00
183	1,20	18,15	0,00	184	1,20	19,20	0,00	185	0,00	16,05	0,00	186	0,00	17,10	0,00
187	0,00	18,15	0,00	188	5,80	16,05	0,00	189	5,80	17,10	0,00	190	5,80	18,15	0,00
191	4,80	20,25	0,00	192	4,80	21,30	0,00	193	4,80	22,35	0,00	194	3,60	20,25	0,00
195	3,60	21,30	0,00	196	3,60	22,35	0,00	197	3,60	23,40	0,00	198	2,40	20,25	0,00
199	2,40	21,30	0,00	200	2,40	22,35	0,00	201	2,40	23,40	0,00	202	1,20	20,25	0,00
203	1,20	21,30	0,00	204	1,20	22,35	0,00	205	1,20	23,40	0,00	206	0,00	20,25	0,00
207	0,00	21,30	0,00	208	0,00	22,35	0,00	209	5,80	20,25	0,00	210	5,80	21,30	0,00
211	5,80	22,35	0,00	212	-1,00	0,82	0,00	213	-1,00	1,65	0,00	214	-1,00	2,47	0,00
215	-1,00	4,13	0,00	216	-1,00	4,95	0,00	217	-1,00	5,78	0,00	218	-1,00	7,65	0,00
219	-1,00	8,70	0,00	220	-1,00	9,75	0,00	221	-1,00	11,85	0,00	222	-1,00	12,90	0,00
223	-1,00	13,95	0,00	224	-1,00	16,05	0,00	225	-1,00	17,10	0,00	226	-1,00	18,15	0,00
227	-1,00	20,25	0,00	228	-1,00	21,30	0,00	229	-1,00	22,35	0,00	230	0,70	-1,00	0,00
231	2,40	-1,00	0,00	232	4,10	-1,00	0,00	233	-0,50	-0,50	0,00	234	0,95	-0,50	0,00
235	2,40	-0,50	0,00	236	3,85	-0,50	0,00	237	5,30	-0,50	0,00	238	-0,50	23,90	0,00
239	-0,50	23,40	0,00	240	0,70	24,40	0,00	241	0,95	23,90	0,00	242	2,40	24,40	0,00
243	2,40	23,90	0,00	244	4,10	24,40	0,00	245	3,85	23,90	0,00	246	5,30	23,90	0,00
247	5,80	23,90	0,00												

GEOMETRIA PLATEA

Shell N.ro	Nodo 1	Nodo 2	Nodo 3	Nodo 4	Str N.ro	Shell N.ro	Nodo 1	Nodo 2	Nodo 3	Nodo 4	Str N.ro	Shell N.ro	Nodo 1	Nodo 2	Nodo 3	Nodo 4	Str N.ro
1	1	2	4	3	1	2	5	6	4	2	1	3	4	7	8	3	1
5	7	10	11	8	1	6	9	12	10	7	1	7	10	13	14	11	1
9	13	16	17	14	1	10	15	18	16	13	1	11	16	19	20	17	1
13	1	3	23	22	1	14	3	8	24	23	1	15	8	11	25	24	1

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Lic. Nro: 19564

ASP Agrigento – Ospedale
Calcolo di una struttura metallica adibita al ricovero dei mezzi di soccorso.

GEOMETRIA PLATEA																										
Shell N.ro	Nodo 1	Nodo 2	Nodo 3	Nodo 4	Str Nro		Shell N.ro	Nodo 1	Nodo 2	Nodo 3	Nodo 4	Str Nro		Shell N.ro	Nodo 1	Nodo 2	Nodo 3	Nodo 4	Str Nro		Shell N.ro	Nodo 1	Nodo 2	Nodo 3	Nodo 4	Str Nro
17	14	17	27	26	1		18	17	20	28	27	1		19	29	30	2	1	1		20	29	1	22	22	1
21	2	30	5	5	1		22	31	28	20	20	1		23	31	20	19	32	1		24	19	21	32	32	1

STRATIGRAFIA PLATEA															
Str. N.ro	Q.t.v. (m)	Q.t.d. (m)	Q.falda (m)	Incl Grd	Kw kg/cmc	Num Str	Sp.str. (m)	Peso Sp kg/mc	Fi' (Grd)	C' kg/cmq	Cu kg/cmq	Mod.El. kg/cmq	Poisson	Gr.Sovr (%)	Mod.Ed. kg/cmq
1	-0,20	0,00		0	5	1		1900	22,00	0,25	0,00	50,00	0,20	1	50,00

COMBINAZIONI CARICHI - S.L.U. - A1															
DESCRIZIONI	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15
Peso Strutturale	1,30	1,30	1,30	1,30	1,30	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,30	1,30
Perm.Non Strutturale	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,50	1,50
Var.Par.q<30Kn	1,50	1,50	1,05	1,50	1,05	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	1,50	1,50
carico neve	1,50	1,50	0,75	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50	1,50
carico vento positiv	1,50	1,50	0,90	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
vento negativo	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50	1,50
Carico termico	0,00	0,90	1,50	-0,90	-1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
Sisma direz. grd 0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,00	1,00	-1,00	-1,00	0,30	0,30	-0,30	-0,30	0,00	0,00
Sisma direz. grd 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,30	-0,30	0,30	-0,30	1,00	-1,00	1,00	-1,00	0,00	0,00

COMBINAZIONI CARICHI - S.L.U. - A1				
DESCRIZIONI	16	17	18	
Peso Strutturale	1,30	1,30	1,30	
Perm.Non Strutturale	1,50	1,50	1,50	
Var.Par.q<30Kn	1,05	1,50	1,05	
carico neve	0,75	1,50	0,75	
carico vento positiv	0,00	0,00	0,00	
vento negativo	0,90	1,50	0,90	
Carico termico	1,50	-0,90	-1,50	
Sisma direz. grd 0	0,00	0,00	0,00	
Sisma direz. grd 90	0,00	0,00	0,00	

COMBINAZIONI RARE - S.L.E.					
DESCRIZIONI	1	2	3	4	5
Peso Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Var.Par.q<30Kn	1,00	1,00	0,70	1,00	0,70
carico neve	1,00	1,00	0,50	1,00	0,50
carico vento positiv	1,00	1,00	0,60	1,00	0,60
vento negativo	1,00	1,00	0,60	1,00	0,60
Carico termico	0,00	0,60	1,00	-0,60	-1,00
Sisma direz. grd 0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Sisma direz. grd 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00

COMBINAZIONI FREQUENTI - S.L.E.				
DESCRIZIONI	1	2	3	
Peso Strutturale	1,00	1,00	1,00	
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00	1,00	
Var.Par.q<30Kn	0,70	0,60	0,60	
carico neve	0,20	0,00	0,00	
carico vento positiv	0,20	0,00	0,00	
vento negativo	0,20	0,00	0,00	
Carico termico	0,00	0,50	-0,50	
Sisma direz. grd 0	0,00	0,00	0,00	
Sisma direz. grd 90	0,00	0,00	0,00	

COMBINAZIONI PERMANENTI - S.L.E.		
DESCRIZIONI	1	
Peso Strutturale	1,00	
Perm.Non Strutturale	1,00	
Var.Par.q<30Kn	0,60	
carico neve	0,00	
carico vento positiv	0,00	
vento negativo	0,00	
Carico termico	0,00	
Sisma direz. grd 0	0,00	
Sisma direz. grd 90	0,00	

RISULTANTI SOLLECITAZIONI NODI PLATEE											
Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)	Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)	Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)	Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)
1	A1 / 1	-1,28	2	A1 / 1	-1,27	3	A1 / 1	-1,84	4	A1 / 1	-1,85
	A1 / 2	-1,28		A1 / 2	-1,27		A1 / 2	-1,84		A1 / 2	-1,85
	A1 / 3	-1,13		A1 / 3	-1,12		A1 / 3	-1,57		A1 / 3	-1,57
	A1 / 4	-1,28		A1 / 4	-1,27		A1 / 4	-1,84		A1 / 4	-1,85
	A1 / 5	-1,13		A1 / 5	-1,12		A1 / 5	-1,57		A1 / 5	-1,57
X+	A1 / 6	-0,75	X+	A1 / 7	-0,75	X+	A1 / 7	-0,98	X+	A1 / 6	-0,98

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Lic. Nro: 19564

ASP Agrigento – Ospedale
Calcolo di una struttura metallica adibita al ricovero dei mezzi di soccorso.

RISULTANTI SOLLECITAZIONI NODI PLATEE											
Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)	Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)	Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)	Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)
	X- A1 / 8	-0,75		X- A1 / 9	-0,75		X- A1 / 9	-0,98		X- A1 / 8	-0,98
	Y+ A1 / 10	-0,75		Y+ A1 / 12	-0,75		Y+ A1 / 12	-0,98		Y+ A1 / 10	-0,98
	Y- A1 / 11	-0,75		Y- A1 / 13	-0,75		Y- A1 / 13	-0,98		Y- A1 / 11	-0,98
	A1 / 14	-1,11		A1 / 14	-1,11		A1 / 14	-1,39		A1 / 14	-1,39
	A1 / 15	-1,11		A1 / 15	-1,11		A1 / 15	-1,39		A1 / 15	-1,39
	A1 / 16	-1,02		A1 / 16	-1,02		A1 / 16	-1,30		A1 / 16	-1,30
	A1 / 17	-1,11		A1 / 17	-1,11		A1 / 17	-1,39		A1 / 17	-1,39
	A1 / 18	-1,02		A1 / 18	-1,02		A1 / 18	-1,30		A1 / 18	-1,30
5	A1 / 1	-0,68	6	A1 / 1	-0,85	7	A1 / 1	-2,13	8	A1 / 1	-2,13
	A1 / 2	-0,68		A1 / 2	-0,85		A1 / 2	-2,13		A1 / 2	-2,13
	A1 / 3	-0,60		A1 / 3	-0,72		A1 / 3	-1,80		A1 / 3	-1,80
	A1 / 4	-0,68		A1 / 4	-0,85		A1 / 4	-2,13		A1 / 4	-2,13
	A1 / 5	-0,60		A1 / 5	-0,72		A1 / 5	-1,80		A1 / 5	-1,80
X+	A1 / 7	-0,40	X+	A1 / 6	-0,45	X+	A1 / 6	-1,12	X+	A1 / 7	-1,12
X-	A1 / 9	-0,40	X-	A1 / 8	-0,45	X-	A1 / 8	-1,12	X-	A1 / 9	-1,12
Y+	A1 / 12	-0,40	Y+	A1 / 10	-0,45	Y+	A1 / 10	-1,12	Y+	A1 / 10	-1,12
Y-	A1 / 13	-0,40	Y-	A1 / 11	-0,45	Y-	A1 / 11	-1,12	Y-	A1 / 11	-1,12
	A1 / 14	-0,59		A1 / 14	-0,63		A1 / 14	-1,57		A1 / 14	-1,57
	A1 / 15	-0,59		A1 / 15	-0,63		A1 / 15	-1,57		A1 / 15	-1,57
	A1 / 16	-0,54		A1 / 16	-0,59		A1 / 16	-1,47		A1 / 16	-1,47
	A1 / 17	-0,59		A1 / 17	-0,63		A1 / 17	-1,57		A1 / 17	-1,57
	A1 / 18	-0,54		A1 / 18	-0,59		A1 / 18	-1,47		A1 / 18	-1,47
9	A1 / 1	-0,99	10	A1 / 1	-2,44	11	A1 / 1	-2,43	12	A1 / 1	-1,12
	A1 / 2	-0,99		A1 / 2	-2,44		A1 / 2	-2,43		A1 / 2	-1,12
	A1 / 3	-0,83		A1 / 3	-2,05		A1 / 3	-2,05		A1 / 3	-0,94
	A1 / 4	-0,99		A1 / 4	-2,44		A1 / 4	-2,43		A1 / 4	-1,12
	A1 / 5	-0,83		A1 / 5	-2,05		A1 / 5	-2,05		A1 / 5	-0,94
X+	A1 / 6	-0,51	X+	A1 / 7	-1,26	X+	A1 / 6	-1,26	X+	A1 / 6	-0,57
X-	A1 / 8	-0,51	X-	A1 / 9	-1,26	X-	A1 / 8	-1,26	X-	A1 / 8	-0,57
Y+	A1 / 10	-0,51	Y+	A1 / 12	-1,26	Y+	A1 / 10	-1,26	Y+	A1 / 10	-0,57
Y-	A1 / 11	-0,51	Y-	A1 / 13	-1,26	Y-	A1 / 11	-1,26	Y-	A1 / 11	-0,57
	A1 / 14	-0,71		A1 / 14	-1,75		A1 / 14	-1,75		A1 / 14	-0,79
	A1 / 15	-0,71		A1 / 15	-1,75		A1 / 15	-1,75		A1 / 15	-0,79
	A1 / 16	-0,66		A1 / 16	-1,64		A1 / 16	-1,64		A1 / 16	-0,74
	A1 / 17	-0,71		A1 / 17	-1,75		A1 / 17	-1,75		A1 / 17	-0,79
	A1 / 18	-0,66		A1 / 18	-1,64		A1 / 18	-1,64		A1 / 18	-0,74
13	A1 / 1	-2,41	14	A1 / 1	-2,41	15	A1 / 1	-1,11	16	A1 / 1	-2,49
	A1 / 2	-2,41		A1 / 2	-2,41		A1 / 2	-1,11		A1 / 2	-2,49
	A1 / 3	-2,04		A1 / 3	-2,04		A1 / 3	-0,93		A1 / 3	-2,09
	A1 / 4	-2,41		A1 / 4	-2,41		A1 / 4	-1,11		A1 / 4	-2,49
	A1 / 5	-2,04		A1 / 5	-2,04		A1 / 5	-0,93		A1 / 5	-2,09
X+	A1 / 6	-1,25	X+	A1 / 7	-1,26	X+	A1 / 7	-0,57	X+	A1 / 7	-1,26
X-	A1 / 8	-1,25	X-	A1 / 9	-1,26	X-	A1 / 9	-0,57	X-	A1 / 9	-1,26
Y+	A1 / 10	-1,25	Y+	A1 / 12	-1,26	Y+	A1 / 10	-0,57	Y+	A1 / 10	-1,26
Y-	A1 / 11	-1,25	Y-	A1 / 13	-1,26	Y-	A1 / 11	-0,57	Y-	A1 / 13	-1,26
	A1 / 14	-1,75		A1 / 14	-1,76		A1 / 14	-0,79		A1 / 14	-1,74
	A1 / 15	-1,75		A1 / 15	-1,76		A1 / 15	-0,79		A1 / 15	-1,74
	A1 / 16	-1,64		A1 / 16	-1,64		A1 / 16	-0,74		A1 / 16	-1,63
	A1 / 17	-1,75		A1 / 17	-1,76		A1 / 17	-0,79		A1 / 17	-1,74
	A1 / 18	-1,64		A1 / 18	-1,64		A1 / 18	-0,74		A1 / 18	-1,63
17	A1 / 1	-2,48	18	A1 / 1	-1,15	19	A1 / 1	-1,55	20	A1 / 1	-1,47
	A1 / 2	-2,48		A1 / 2	-1,15		A1 / 2	-1,55		A1 / 2	-1,47
	A1 / 3	-2,08		A1 / 3	-0,96		A1 / 3	-1,36		A1 / 3	-1,28
	A1 / 4	-2,48		A1 / 4	-1,15		A1 / 4	-1,55		A1 / 4	-1,47
	A1 / 5	-2,08		A1 / 5	-0,96		A1 / 5	-1,36		A1 / 5	-1,28
X+	A1 / 6	-1,26	X+	A1 / 7	-0,57	X+	A1 / 6	-0,90	X+	A1 / 7	-0,84
X-	A1 / 8	-1,26	X-	A1 / 9	-0,57	X-	A1 / 8	-0,90	X-	A1 / 9	-0,84
Y-	A1 / 11	-1,26	Y+	A1 / 10	-0,57	Y-	A1 / 11	-0,90	Y+	A1 / 10	-0,84
Y+	A1 / 12	-1,26	Y-	A1 / 13	-0,57	Y+	A1 / 12	-0,90	Y-	A1 / 13	-0,84
	A1 / 14	-1,74		A1 / 14	-0,79		A1 / 14	-1,31		A1 / 14	-1,23
	A1 / 15	-1,74		A1 / 15	-0,79		A1 / 15	-1,31		A1 / 15	-1,23
	A1 / 16	-1,64		A1 / 16	-0,74		A1 / 16	-1,21		A1 / 16	-1,14
	A1 / 17	-1,74		A1 / 17	-0,79		A1 / 17	-1,31		A1 / 17	-1,23
	A1 / 18	-1,64		A1 / 18	-0,74		A1 / 18	-1,21		A1 / 18	-1,14
21	A1 / 1	-0,66	22	A1 / 1	-0,69	23	A1 / 1	-0,85	24	A1 / 1	-0,99
	A1 / 2	-0,66		A1 / 2	-0,69		A1 / 2	-0,85		A1 / 2	-0,99
	A1 / 3	-0,58		A1 / 3	-0,60		A1 / 3	-0,72		A1 / 3	-0,84
	A1 / 4	-0,66		A1 / 4	-0,69		A1 / 4	-0,85		A1 / 4	-0,99
	A1 / 5	-0,58		A1 / 5	-0,60		A1 / 5	-0,72		A1 / 5	-0,84
X+	A1 / 6	-0,38	X+	A1 / 6	-0,40	X+	A1 / 7	-0,45	X+	A1 / 7	-0,51
X-	A1 / 8	-0,38	X-	A1 / 8	-0,40	X-	A1 / 9	-0,45	X-	A1 / 9	-0,51
Y-	A1 / 11	-0,38	Y+	A1 / 10	-0,40	Y+	A1 / 12	-0,45	Y+	A1 / 10	-0,51

ASP Agrigento – Ospedale
Calcolo di una struttura metallica adibita al ricovero dei mezzi di soccorso.

RISULTANTI SOLLECITAZIONI NODI PLATEE											
Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)	Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)	Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)	Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)
	Y+ A1 / 12	-0,38		Y- A1 / 11	-0,40		Y- A1 / 13	-0,45		Y- A1 / 11	-0,51
	A1 / 14	-0,56		A1 / 14	-0,59		A1 / 14	-0,63		A1 / 14	-0,71
	A1 / 15	-0,56		A1 / 15	-0,59		A1 / 15	-0,63		A1 / 15	-0,71
	A1 / 16	-0,52		A1 / 16	-0,54		A1 / 16	-0,59		A1 / 16	-0,67
	A1 / 17	-0,56		A1 / 17	-0,59		A1 / 17	-0,63		A1 / 17	-0,71
	A1 / 18	-0,52		A1 / 18	-0,54		A1 / 18	-0,59		A1 / 18	-0,67
25	A1 / 1	-1,13	26	A1 / 1	-1,11	27	A1 / 1	-1,15	28	A1 / 1	-0,67
	A1 / 2	-1,13		A1 / 2	-1,11		A1 / 2	-1,15		A1 / 2	-0,67
	A1 / 3	-0,94		A1 / 3	-0,94		A1 / 3	-0,96		A1 / 3	-0,59
	A1 / 4	-1,13		A1 / 4	-1,11		A1 / 4	-1,15		A1 / 4	-0,67
	A1 / 5	-0,94		A1 / 5	-0,94		A1 / 5	-0,96		A1 / 5	-0,59
X+	A1 / 6	-0,57	X+	A1 / 7	-0,57	X+	A1 / 6	-0,57	X+	A1 / 7	-0,38
X-	A1 / 8	-0,57	X-	A1 / 9	-0,57	X-	A1 / 8	-0,57	X-	A1 / 9	-0,38
Y+	A1 / 10	-0,57	Y+	A1 / 12	-0,57	Y-	A1 / 11	-0,57	Y+	A1 / 10	-0,38
Y-	A1 / 11	-0,57	Y-	A1 / 13	-0,57	Y+	A1 / 12	-0,57	Y-	A1 / 13	-0,38
	A1 / 14	-0,79		A1 / 14	-0,79		A1 / 14	-0,79		A1 / 14	-0,56
	A1 / 15	-0,79		A1 / 15	-0,79		A1 / 15	-0,79		A1 / 15	-0,56
	A1 / 16	-0,74		A1 / 16	-0,74		A1 / 16	-0,74		A1 / 16	-0,52
	A1 / 17	-0,79		A1 / 17	-0,79		A1 / 17	-0,79		A1 / 17	-0,56
	A1 / 18	-0,74		A1 / 18	-0,74		A1 / 18	-0,74		A1 / 18	-0,52
29	A1 / 1	-0,51	30	A1 / 1	-0,50	31	A1 / 1	-0,55	32	A1 / 1	-0,45
	A1 / 2	-0,51		A1 / 2	-0,50		A1 / 2	-0,55		A1 / 2	-0,45
	A1 / 3	-0,45		A1 / 3	-0,45		A1 / 3	-0,48		A1 / 3	-0,39
	A1 / 4	-0,51		A1 / 4	-0,50		A1 / 4	-0,55		A1 / 4	-0,45
	A1 / 5	-0,45		A1 / 5	-0,45		A1 / 5	-0,48		A1 / 5	-0,39
X+	A1 / 6	-0,30	X+	A1 / 7	-0,30	X+	A1 / 7	-0,31	X+	A1 / 6	-0,26
X-	A1 / 8	-0,30	X-	A1 / 9	-0,30	X-	A1 / 9	-0,31	X-	A1 / 8	-0,26
Y+	A1 / 10	-0,30	Y+	A1 / 12	-0,30	Y+	A1 / 10	-0,31	Y-	A1 / 11	-0,26
Y-	A1 / 11	-0,30	Y-	A1 / 13	-0,30	Y-	A1 / 13	-0,31	Y+	A1 / 12	-0,26
	A1 / 14	-0,44		A1 / 14	-0,44		A1 / 14	-0,45		A1 / 14	-0,37
	A1 / 15	-0,44		A1 / 15	-0,44		A1 / 15	-0,45		A1 / 15	-0,37
	A1 / 16	-0,41		A1 / 16	-0,41		A1 / 16	-0,42		A1 / 16	-0,35
	A1 / 17	-0,44		A1 / 17	-0,44		A1 / 17	-0,45		A1 / 17	-0,37
	A1 / 18	-0,41		A1 / 18	-0,41		A1 / 18	-0,42		A1 / 18	-0,35
83	A1 / 1	-1,37	84	A1 / 1	-1,31	85	A1 / 1	-1,37	86	A1 / 1	-1,61
	A1 / 2	-1,37		A1 / 2	-1,31		A1 / 2	-1,37		A1 / 2	-1,61
	A1 / 3	-1,24		A1 / 3	-1,20		A1 / 3	-1,24		A1 / 3	-1,42
	A1 / 4	-1,37		A1 / 4	-1,31		A1 / 4	-1,37		A1 / 4	-1,61
	A1 / 5	-1,24		A1 / 5	-1,20		A1 / 5	-1,24		A1 / 5	-1,42
X+	A1 / 6	-0,86	X+	A1 / 6	-0,85	X+	A1 / 7	-0,86	X+	A1 / 6	-0,96
X-	A1 / 8	-0,86	X-	A1 / 8	-0,85	X-	A1 / 9	-0,86	X-	A1 / 8	-0,96
Y+	A1 / 10	-0,86	Y+	A1 / 12	-0,85	Y+	A1 / 12	-0,86	Y+	A1 / 10	-0,96
Y-	A1 / 11	-0,86	Y-	A1 / 13	-0,85	Y-	A1 / 13	-0,86	Y-	A1 / 11	-0,96
	A1 / 14	-1,30		A1 / 14	-1,30		A1 / 14	-1,30		A1 / 14	-1,43
	A1 / 15	-1,30		A1 / 15	-1,30		A1 / 15	-1,30		A1 / 15	-1,43
	A1 / 16	-1,20		A1 / 16	-1,19		A1 / 16	-1,20		A1 / 16	-1,31
	A1 / 17	-1,30		A1 / 17	-1,30		A1 / 17	-1,30		A1 / 17	-1,43
	A1 / 18	-1,20		A1 / 18	-1,19		A1 / 18	-1,20		A1 / 18	-1,31
87	A1 / 1	-1,63	88	A1 / 1	-1,57	89	A1 / 1	-1,63	90	A1 / 1	-1,60
	A1 / 2	-1,63		A1 / 2	-1,57		A1 / 2	-1,63		A1 / 2	-1,60
	A1 / 3	-1,47		A1 / 3	-1,43		A1 / 3	-1,48		A1 / 3	-1,42
	A1 / 4	-1,63		A1 / 4	-1,57		A1 / 4	-1,63		A1 / 4	-1,60
	A1 / 5	-1,47		A1 / 5	-1,43		A1 / 5	-1,48		A1 / 5	-1,42
X+	A1 / 6	-1,03	X+	A1 / 6	-1,02	X+	A1 / 7	-1,03	X+	A1 / 7	-0,96
X-	A1 / 8	-1,03	X-	A1 / 8	-1,02	X-	A1 / 9	-1,03	X-	A1 / 9	-0,96
Y+	A1 / 10	-1,03	Y+	A1 / 12	-1,02	Y+	A1 / 12	-1,03	Y+	A1 / 12	-0,96
Y-	A1 / 11	-1,03	Y-	A1 / 13	-1,02	Y-	A1 / 13	-1,03	Y-	A1 / 13	-0,96
	A1 / 14	-1,56		A1 / 14	-1,56		A1 / 14	-1,56		A1 / 14	-1,42
	A1 / 15	-1,56		A1 / 15	-1,56		A1 / 15	-1,56		A1 / 15	-1,42
	A1 / 16	-1,43		A1 / 16	-1,43		A1 / 16	-1,43		A1 / 16	-1,31
	A1 / 17	-1,56		A1 / 17	-1,56		A1 / 17	-1,56		A1 / 17	-1,42
	A1 / 18	-1,43		A1 / 18	-1,43		A1 / 18	-1,43		A1 / 18	-1,31
91	A1 / 1	-1,62	92	A1 / 1	-1,64	93	A1 / 1	-1,58	94	A1 / 1	-1,64
	A1 / 2	-1,62		A1 / 2	-1,64		A1 / 2	-1,58		A1 / 2	-1,64
	A1 / 3	-1,43		A1 / 3	-1,48		A1 / 3	-1,44		A1 / 3	-1,48
	A1 / 4	-1,62		A1 / 4	-1,64		A1 / 4	-1,58		A1 / 4	-1,64
	A1 / 5	-1,43		A1 / 5	-1,48		A1 / 5	-1,44		A1 / 5	-1,48
X+	A1 / 6	-0,96	X+	A1 / 6	-1,03	X+	A1 / 6	-1,02	X+	A1 / 6	-1,03
X-	A1 / 8	-0,96	X-	A1 / 8	-1,03	X-	A1 / 8	-1,02	X-	A1 / 8	-1,03
Y+	A1 / 12	-0,96	Y+	A1 / 10	-1,03	Y+	A1 / 10	-1,02	Y+	A1 / 10	-1,03
Y-	A1 / 13	-0,96	Y-	A1 / 11	-1,03	Y-	A1 / 11	-1,02	Y-	A1 / 11	-1,03
	A1 / 14	-1,42		A1 / 14	-1,56		A1 / 14	-1,56		A1 / 14	-1,55

ASP Agrigento – Ospedale
Calcolo di una struttura metallica adibita al ricovero dei mezzi di soccorso.

RISULTANTI SOLLECITAZIONI NODI PLATEE											
Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)	Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)	Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)	Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)
	A1 / 15	-1,42		A1 / 15	-1,56		A1 / 15	-1,56		A1 / 15	-1,55
	A1 / 16	-1,31		A1 / 16	-1,43		A1 / 16	-1,43		A1 / 16	-1,43
	A1 / 17	-1,42		A1 / 17	-1,56		A1 / 17	-1,56		A1 / 17	-1,55
	A1 / 18	-1,31		A1 / 18	-1,43		A1 / 18	-1,43		A1 / 18	-1,43
95	A1 / 1	-1,62	96	A1 / 1	-1,72	97	A1 / 1	-1,68	98	A1 / 1	-1,58
	A1 / 2	-1,62		A1 / 2	-1,72		A1 / 2	-1,68		A1 / 2	-1,58
	A1 / 3	-1,43		A1 / 3	-1,49		A1 / 3	-1,50		A1 / 3	-1,44
	A1 / 4	-1,62		A1 / 4	-1,72		A1 / 4	-1,68		A1 / 4	-1,58
	A1 / 5	-1,43		A1 / 5	-1,49		A1 / 5	-1,50		A1 / 5	-1,44
X+	A1 / 7	-0,96	X+	A1 / 7	-0,97	X+	A1 / 7	-1,03	X+	A1 / 6	-1,02
X-	A1 / 9	-0,96	X-	A1 / 9	-0,97	X-	A1 / 9	-1,03	X-	A1 / 8	-1,02
Y+	A1 / 10	-0,96	Y+	A1 / 12	-0,97	Y+	A1 / 12	-1,03	Y+	A1 / 10	-1,02
Y-	A1 / 11	-0,96	Y-	A1 / 13	-0,97	Y-	A1 / 13	-1,03	Y-	A1 / 11	-1,02
	A1 / 14	-1,42		A1 / 14	-1,40		A1 / 14	-1,55		A1 / 14	-1,56
	A1 / 15	-1,42		A1 / 15	-1,40		A1 / 15	-1,55		A1 / 15	-1,56
	A1 / 16	-1,31		A1 / 16	-1,30		A1 / 16	-1,43		A1 / 16	-1,43
	A1 / 17	-1,42		A1 / 17	-1,40		A1 / 17	-1,55		A1 / 17	-1,56
	A1 / 18	-1,31		A1 / 18	-1,30		A1 / 18	-1,43		A1 / 18	-1,43
99	A1 / 1	-1,68	100	A1 / 1	-1,73	101	A1 / 1	-1,70	102	A1 / 1	-1,59
	A1 / 2	-1,68		A1 / 2	-1,73		A1 / 2	-1,70		A1 / 2	-1,59
	A1 / 3	-1,50		A1 / 3	-1,50		A1 / 3	-1,51		A1 / 3	-1,44
	A1 / 4	-1,68		A1 / 4	-1,73		A1 / 4	-1,70		A1 / 4	-1,59
	A1 / 5	-1,50		A1 / 5	-1,50		A1 / 5	-1,51		A1 / 5	-1,44
X+	A1 / 6	-1,03	X+	A1 / 6	-0,97	X+	A1 / 7	-1,04	X+	A1 / 6	-1,02
X-	A1 / 8	-1,03	X-	A1 / 8	-0,97	X-	A1 / 9	-1,04	X-	A1 / 8	-1,02
Y+	A1 / 10	-1,03	Y+	A1 / 10	-0,97	Y+	A1 / 12	-1,04	Y+	A1 / 10	-1,02
Y-	A1 / 11	-1,03	Y-	A1 / 11	-0,97	Y-	A1 / 13	-1,04	Y-	A1 / 11	-1,02
	A1 / 14	-1,55		A1 / 14	-1,40		A1 / 14	-1,55		A1 / 14	-1,56
	A1 / 15	-1,55		A1 / 15	-1,40		A1 / 15	-1,55		A1 / 15	-1,56
	A1 / 16	-1,42		A1 / 16	-1,30		A1 / 16	-1,42		A1 / 16	-1,43
	A1 / 17	-1,55		A1 / 17	-1,40		A1 / 17	-1,55		A1 / 17	-1,56
	A1 / 18	-1,42		A1 / 18	-1,30		A1 / 18	-1,42		A1 / 18	-1,43
103	A1 / 1	-1,70	104	A1 / 1	-0,74	105	A1 / 1	-0,76	106	A1 / 1	-0,81
	A1 / 2	-1,70		A1 / 2	-0,74		A1 / 2	-0,76		A1 / 2	-0,81
	A1 / 3	-1,52		A1 / 3	-0,66		A1 / 3	-0,66		A1 / 3	-0,70
	A1 / 4	-1,70		A1 / 4	-0,74		A1 / 4	-0,76		A1 / 4	-0,81
	A1 / 5	-1,52		A1 / 5	-0,66		A1 / 5	-0,66		A1 / 5	-0,70
X+	A1 / 6	-1,04	X+	A1 / 7	-0,44	X+	A1 / 6	-0,44	X+	A1 / 6	-0,44
X-	A1 / 8	-1,04	X-	A1 / 9	-0,44	X-	A1 / 8	-0,44	X-	A1 / 8	-0,44
Y+	A1 / 10	-1,04	Y+	A1 / 12	-0,44	Y+	A1 / 10	-0,44	Y+	A1 / 10	-0,44
Y-	A1 / 11	-1,04	Y-	A1 / 13	-0,44	Y-	A1 / 11	-0,44	Y-	A1 / 11	-0,44
	A1 / 14	-1,55		A1 / 14	-0,65		A1 / 14	-0,64		A1 / 14	-0,63
	A1 / 15	-1,55		A1 / 15	-0,65		A1 / 15	-0,64		A1 / 15	-0,63
	A1 / 16	-1,42		A1 / 16	-0,60		A1 / 16	-0,59		A1 / 16	-0,59
	A1 / 17	-1,55		A1 / 17	-0,65		A1 / 17	-0,64		A1 / 17	-0,63
	A1 / 18	-1,42		A1 / 18	-0,60		A1 / 18	-0,59		A1 / 18	-0,59
107	A1 / 1	-1,76	108	A1 / 1	-1,71	109	A1 / 1	-1,78	110	A1 / 1	-1,69
	A1 / 2	-1,76		A1 / 2	-1,71		A1 / 2	-1,78		A1 / 2	-1,69
	A1 / 3	-1,52		A1 / 3	-1,48		A1 / 3	-1,53		A1 / 3	-1,51
	A1 / 4	-1,76		A1 / 4	-1,71		A1 / 4	-1,78		A1 / 4	-1,69
	A1 / 5	-1,52		A1 / 5	-1,48		A1 / 5	-1,53		A1 / 5	-1,51
X+	A1 / 6	-0,97	X+	A1 / 6	-0,97	X+	A1 / 6	-0,97	X+	A1 / 6	-1,04
X-	A1 / 8	-0,97	X-	A1 / 8	-0,97	X-	A1 / 8	-0,97	X-	A1 / 8	-1,04
Y+	A1 / 10	-0,97	Y+	A1 / 10	-0,97	Y+	A1 / 10	-0,97	Y+	A1 / 10	-1,04
Y-	A1 / 11	-0,97	Y-	A1 / 11	-0,97	Y-	A1 / 11	-0,97	Y-	A1 / 11	-1,04
	A1 / 14	-1,40		A1 / 14	-1,40		A1 / 14	-1,39		A1 / 14	-1,55
	A1 / 15	-1,40		A1 / 15	-1,40		A1 / 15	-1,39		A1 / 15	-1,55
	A1 / 16	-1,30		A1 / 16	-1,30		A1 / 16	-1,30		A1 / 16	-1,42
	A1 / 17	-1,40		A1 / 17	-1,40		A1 / 17	-1,39		A1 / 17	-1,55
	A1 / 18	-1,30		A1 / 18	-1,30		A1 / 18	-1,30		A1 / 18	-1,42
111	A1 / 1	-1,68	112	A1 / 1	-1,70	113	A1 / 1	-1,94	114	A1 / 1	-1,59
	A1 / 2	-1,68		A1 / 2	-1,70		A1 / 2	-1,94		A1 / 2	-1,59
	A1 / 3	-1,50		A1 / 3	-1,51		A1 / 3	-1,73		A1 / 3	-1,44
	A1 / 4	-1,68		A1 / 4	-1,70		A1 / 4	-1,94		A1 / 4	-1,59
	A1 / 5	-1,50		A1 / 5	-1,51		A1 / 5	-1,73		A1 / 5	-1,44
X+	A1 / 6	-1,03	X+	A1 / 6	-1,04	X+	A1 / 6	-1,18	X+	A1 / 6	-1,02
X-	A1 / 8	-1,03	X-	A1 / 8	-1,04	X-	A1 / 8	-1,18	X-	A1 / 8	-1,02
Y+	A1 / 10	-1,03	Y+	A1 / 10	-1,04	Y+	A1 / 10	-1,18	Y+	A1 / 10	-1,02
Y-	A1 / 11	-1,03	Y-	A1 / 11	-1,04	Y-	A1 / 11	-1,18	Y-	A1 / 11	-1,02
	A1 / 14	-1,55		A1 / 14	-1,55		A1 / 14	-1,76		A1 / 14	-1,56
	A1 / 15	-1,55		A1 / 15	-1,55		A1 / 15	-1,76		A1 / 15	-1,56
	A1 / 16	-1,42		A1 / 16	-1,42		A1 / 16	-1,62		A1 / 16	-1,43

ASP Agrigento – Ospedale
Calcolo di una struttura metallica adibita al ricovero dei mezzi di soccorso.

RISULTANTI SOLLECITAZIONI NODI PLATEE											
Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)	Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)	Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)	Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)
	A1 / 17	-1,55		A1 / 17	-1,55		A1 / 17	-1,76		A1 / 17	-1,56
	A1 / 18	-1,42		A1 / 18	-1,42		A1 / 18	-1,62		A1 / 18	-1,43
115	A1 / 1	-1,58	116	A1 / 1	-1,58	117	A1 / 1	-1,80	118	A1 / 1	-1,69
	A1 / 2	-1,58		A1 / 2	-1,58		A1 / 2	-1,80		A1 / 2	-1,69
	A1 / 3	-1,44		A1 / 3	-1,44		A1 / 3	-1,64		A1 / 3	-1,51
	A1 / 4	-1,58		A1 / 4	-1,58		A1 / 4	-1,80		A1 / 4	-1,69
	A1 / 5	-1,44		A1 / 5	-1,44		A1 / 5	-1,64		A1 / 5	-1,51
X+	A1 / 6	-1,02	X+	A1 / 6	-1,02	X+	A1 / 6	-1,16	X+	A1 / 7	-1,04
X-	A1 / 8	-1,02	X-	A1 / 8	-1,02	X-	A1 / 8	-1,16	X-	A1 / 9	-1,04
Y+	A1 / 10	-1,02	Y+	A1 / 10	-1,02	Y+	A1 / 10	-1,16	Y+	A1 / 12	-1,04
Y-	A1 / 11	-1,02	Y-	A1 / 11	-1,02	Y-	A1 / 11	-1,16	Y-	A1 / 13	-1,04
	A1 / 14	-1,56		A1 / 14	-1,56		A1 / 14	-1,77		A1 / 14	-1,55
	A1 / 15	-1,56		A1 / 15	-1,56		A1 / 15	-1,77		A1 / 15	-1,55
	A1 / 16	-1,43		A1 / 16	-1,43		A1 / 16	-1,62		A1 / 16	-1,42
	A1 / 17	-1,56		A1 / 17	-1,56		A1 / 17	-1,77		A1 / 17	-1,55
	A1 / 18	-1,43		A1 / 18	-1,43		A1 / 18	-1,62		A1 / 18	-1,42
119	A1 / 1	-1,67	120	A1 / 1	-1,69	121	A1 / 1	-1,93	122	A1 / 1	-1,76
	A1 / 2	-1,67		A1 / 2	-1,69		A1 / 2	-1,93		A1 / 2	-1,76
	A1 / 3	-1,50		A1 / 3	-1,51		A1 / 3	-1,72		A1 / 3	-1,51
	A1 / 4	-1,67		A1 / 4	-1,69		A1 / 4	-1,93		A1 / 4	-1,76
	A1 / 5	-1,50		A1 / 5	-1,51		A1 / 5	-1,72		A1 / 5	-1,51
X+	A1 / 7	-1,03	X+	A1 / 7	-1,04	X+	A1 / 7	-1,18	X+	A1 / 7	-0,97
X-	A1 / 9	-1,03	X-	A1 / 9	-1,04	X-	A1 / 9	-1,18	X-	A1 / 9	-0,97
Y+	A1 / 12	-1,03	Y+	A1 / 12	-1,04	Y+	A1 / 10	-1,18	Y+	A1 / 12	-0,97
Y-	A1 / 13	-1,03	Y-	A1 / 13	-1,04	Y-	A1 / 13	-1,18	Y-	A1 / 13	-0,97
	A1 / 14	-1,55		A1 / 14	-1,55		A1 / 14	-1,76		A1 / 14	-1,40
	A1 / 15	-1,55		A1 / 15	-1,55		A1 / 15	-1,76		A1 / 15	-1,40
	A1 / 16	-1,42		A1 / 16	-1,42		A1 / 16	-1,62		A1 / 16	-1,30
	A1 / 17	-1,55		A1 / 17	-1,55		A1 / 17	-1,76		A1 / 17	-1,40
	A1 / 18	-1,42		A1 / 18	-1,42		A1 / 18	-1,62		A1 / 18	-1,30
123	A1 / 1	-1,71	124	A1 / 1	-1,78	125	A1 / 1	-0,83	126	A1 / 1	-0,82
	A1 / 2	-1,71		A1 / 2	-1,78		A1 / 2	-0,83		A1 / 2	-0,82
	A1 / 3	-1,48		A1 / 3	-1,53		A1 / 3	-0,71		A1 / 3	-0,70
	A1 / 4	-1,71		A1 / 4	-1,78		A1 / 4	-0,83		A1 / 4	-0,82
	A1 / 5	-1,48		A1 / 5	-1,53		A1 / 5	-0,71		A1 / 5	-0,70
X+	A1 / 7	-0,97	X+	A1 / 7	-0,97	X+	A1 / 6	-0,44	X+	A1 / 6	-0,44
X-	A1 / 9	-0,97	X-	A1 / 9	-0,97	X-	A1 / 8	-0,44	X-	A1 / 8	-0,44
Y+	A1 / 12	-0,97	Y+	A1 / 12	-0,97	Y+	A1 / 10	-0,44	Y+	A1 / 10	-0,44
Y-	A1 / 13	-0,97	Y-	A1 / 13	-0,97	Y-	A1 / 11	-0,44	Y-	A1 / 11	-0,44
	A1 / 14	-1,40		A1 / 14	-1,39		A1 / 14	-0,63		A1 / 14	-0,63
	A1 / 15	-1,40		A1 / 15	-1,39		A1 / 15	-0,63		A1 / 15	-0,63
	A1 / 16	-1,30		A1 / 16	-1,30		A1 / 16	-0,59		A1 / 16	-0,59
	A1 / 17	-1,40		A1 / 17	-1,39		A1 / 17	-0,63		A1 / 17	-0,63
	A1 / 18	-1,30		A1 / 18	-1,30		A1 / 18	-0,59		A1 / 18	-0,59
127	A1 / 1	-0,85	128	A1 / 1	-2,15	129	A1 / 1	-2,03	130	A1 / 1	-2,18
	A1 / 2	-0,85		A1 / 2	-2,15		A1 / 2	-2,03		A1 / 2	-2,18
	A1 / 3	-0,72		A1 / 3	-1,87		A1 / 3	-1,80		A1 / 3	-1,89
	A1 / 4	-0,85		A1 / 4	-2,15		A1 / 4	-2,03		A1 / 4	-2,18
	A1 / 5	-0,72		A1 / 5	-1,87		A1 / 5	-1,80		A1 / 5	-1,89
X+	A1 / 6	-0,45	X+	A1 / 6	-1,23	X+	A1 / 6	-1,21	X+	A1 / 7	-1,23
X-	A1 / 8	-0,45	X-	A1 / 8	-1,23	X-	A1 / 8	-1,21	X-	A1 / 9	-1,23
Y+	A1 / 10	-0,45	Y+	A1 / 10	-1,23	Y+	A1 / 10	-1,21	Y+	A1 / 12	-1,23
Y-	A1 / 11	-0,45	Y-	A1 / 11	-1,23	Y-	A1 / 11	-1,21	Y-	A1 / 13	-1,23
	A1 / 14	-0,63		A1 / 14	-1,78		A1 / 14	-1,80		A1 / 14	-1,78
	A1 / 15	-0,63		A1 / 15	-1,78		A1 / 15	-1,80		A1 / 15	-1,78
	A1 / 16	-0,59		A1 / 16	-1,65		A1 / 16	-1,66		A1 / 16	-1,65
	A1 / 17	-0,63		A1 / 17	-1,78		A1 / 17	-1,80		A1 / 17	-1,78
	A1 / 18	-0,59		A1 / 18	-1,65		A1 / 18	-1,66		A1 / 18	-1,65
131	A1 / 1	-2,11	132	A1 / 1	-2,06	133	A1 / 1	-2,13	134	A1 / 1	-2,20
	A1 / 2	-2,11		A1 / 2	-2,06		A1 / 2	-2,13		A1 / 2	-2,20
	A1 / 3	-1,89		A1 / 3	-1,86		A1 / 3	-1,91		A1 / 3	-1,95
	A1 / 4	-2,11		A1 / 4	-2,06		A1 / 4	-2,13		A1 / 4	-2,20
	A1 / 5	-1,89		A1 / 5	-1,86		A1 / 5	-1,91		A1 / 5	-1,95
X+	A1 / 6	-1,31	X+	A1 / 6	-1,31	X+	A1 / 7	-1,31	X+	A1 / 7	-1,32
X-	A1 / 8	-1,31	X-	A1 / 8	-1,31	X-	A1 / 9	-1,31	X-	A1 / 9	-1,32
Y-	A1 / 11	-1,31	Y+	A1 / 10	-1,31	Y+	A1 / 12	-1,31	Y+	A1 / 10	-1,32
Y+	A1 / 12	-1,31	Y-	A1 / 11	-1,31	Y-	A1 / 13	-1,31	Y-	A1 / 13	-1,32
	A1 / 14	-1,97		A1 / 14	-1,98		A1 / 14	-1,97		A1 / 14	-1,96
	A1 / 15	-1,97		A1 / 15	-1,98		A1 / 15	-1,97		A1 / 15	-1,96
	A1 / 16	-1,81		A1 / 16	-1,81		A1 / 16	-1,81		A1 / 16	-1,81
	A1 / 17	-1,97		A1 / 17	-1,98		A1 / 17	-1,97		A1 / 17	-1,96
	A1 / 18	-1,81		A1 / 18	-1,81		A1 / 18	-1,81		A1 / 18	-1,81

ASP Agrigento – Ospedale
Calcolo di una struttura metallica adibita al ricovero dei mezzi di soccorso.

RISULTANTI SOLLECITAZIONI NODI PLATEE											
Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)	Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)	Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)	Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)
135	A1 / 1	-1,99	136	A1 / 1	-1,98	137	A1 / 1	-2,01	138	A1 / 1	-2,03
	A1 / 2	-1,99		A1 / 2	-1,98		A1 / 2	-2,01		A1 / 2	-2,03
	A1 / 3	-1,82		A1 / 3	-1,81		A1 / 3	-1,83		A1 / 3	-1,84
	A1 / 4	-1,99		A1 / 4	-1,98		A1 / 4	-2,01		A1 / 4	-2,03
	A1 / 5	-1,82		A1 / 5	-1,81		A1 / 5	-1,83		A1 / 5	-1,84
X+	A1 / 6	-1,30	X+	A1 / 6	-1,30	X+	A1 / 6	-1,30	X+	A1 / 6	-1,30
X-	A1 / 8	-1,30	X-	A1 / 8	-1,30	X-	A1 / 8	-1,30	X-	A1 / 8	-1,30
Y+	A1 / 10	-1,30	Y+	A1 / 10	-1,30	Y+	A1 / 10	-1,30	Y+	A1 / 10	-1,30
Y-	A1 / 11	-1,30	Y-	A1 / 11	-1,30	Y-	A1 / 11	-1,30	Y-	A1 / 11	-1,30
	A1 / 14	-1,99		A1 / 14	-1,99		A1 / 14	-1,98		A1 / 14	-1,98
	A1 / 15	-1,99		A1 / 15	-1,99		A1 / 15	-1,98		A1 / 15	-1,98
	A1 / 16	-1,82		A1 / 16	-1,82		A1 / 16	-1,82		A1 / 16	-1,82
	A1 / 17	-1,99		A1 / 17	-1,99		A1 / 17	-1,98		A1 / 17	-1,98
	A1 / 18	-1,82		A1 / 18	-1,82		A1 / 18	-1,82		A1 / 18	-1,82
139	A1 / 1	-2,10	140	A1 / 1	-2,06	141	A1 / 1	-2,13	142	A1 / 1	-2,19
	A1 / 2	-2,10		A1 / 2	-2,06		A1 / 2	-2,13		A1 / 2	-2,19
	A1 / 3	-1,89		A1 / 3	-1,86		A1 / 3	-1,90		A1 / 3	-1,94
	A1 / 4	-2,10		A1 / 4	-2,06		A1 / 4	-2,13		A1 / 4	-2,19
	A1 / 5	-1,89		A1 / 5	-1,86		A1 / 5	-1,90		A1 / 5	-1,94
X+	A1 / 7	-1,31	X+	A1 / 6	-1,31	X+	A1 / 6	-1,31	X+	A1 / 6	-1,32
X-	A1 / 9	-1,31	X-	A1 / 8	-1,31	X-	A1 / 8	-1,31	X-	A1 / 8	-1,32
Y+	A1 / 10	-1,31	Y-	A1 / 11	-1,31	Y+	A1 / 10	-1,31	Y+	A1 / 10	-1,32
Y-	A1 / 11	-1,31	Y+	A1 / 12	-1,31	Y-	A1 / 11	-1,31	Y-	A1 / 11	-1,32
	A1 / 14	-1,98		A1 / 14	-1,98		A1 / 14	-1,97		A1 / 14	-1,97
	A1 / 15	-1,98		A1 / 15	-1,98		A1 / 15	-1,97		A1 / 15	-1,97
	A1 / 16	-1,81		A1 / 16	-1,81		A1 / 16	-1,81		A1 / 16	-1,81
	A1 / 17	-1,98		A1 / 17	-1,98		A1 / 17	-1,97		A1 / 17	-1,97
	A1 / 18	-1,81		A1 / 18	-1,81		A1 / 18	-1,81		A1 / 18	-1,81
143	A1 / 1	-2,15	144	A1 / 1	-2,03	145	A1 / 1	-2,18	146	A1 / 1	-1,02
	A1 / 2	-2,15		A1 / 2	-2,03		A1 / 2	-2,18		A1 / 2	-1,02
	A1 / 3	-1,87		A1 / 3	-1,80		A1 / 3	-1,89		A1 / 3	-0,88
	A1 / 4	-2,15		A1 / 4	-2,03		A1 / 4	-2,18		A1 / 4	-1,02
	A1 / 5	-1,87		A1 / 5	-1,80		A1 / 5	-1,89		A1 / 5	-0,88
X+	A1 / 7	-1,23	X+	A1 / 6	-1,21	X+	A1 / 6	-1,23	X+	A1 / 6	-0,56
X-	A1 / 9	-1,23	X-	A1 / 8	-1,21	X-	A1 / 8	-1,23	X-	A1 / 8	-0,56
Y+	A1 / 10	-1,23	Y+	A1 / 10	-1,21	Y+	A1 / 10	-1,23	Y+	A1 / 10	-0,56
Y-	A1 / 11	-1,23	Y-	A1 / 11	-1,21	Y-	A1 / 11	-1,23	Y-	A1 / 11	-0,56
	A1 / 14	-1,79		A1 / 14	-1,80		A1 / 14	-1,78		A1 / 14	-0,80
	A1 / 15	-1,79		A1 / 15	-1,80		A1 / 15	-1,78		A1 / 15	-0,80
	A1 / 16	-1,65		A1 / 16	-1,66		A1 / 16	-1,65		A1 / 16	-0,75
	A1 / 17	-1,79		A1 / 17	-1,80		A1 / 17	-1,78		A1 / 17	-0,80
	A1 / 18	-1,65		A1 / 18	-1,66		A1 / 18	-1,65		A1 / 18	-0,75
147	A1 / 1	-0,96	148	A1 / 1	-1,03	149	A1 / 1	-2,21	150	A1 / 1	-2,06
	A1 / 2	-0,96		A1 / 2	-1,03		A1 / 2	-2,21		A1 / 2	-2,06
	A1 / 3	-0,84		A1 / 3	-0,89		A1 / 3	-1,91		A1 / 3	-1,81
	A1 / 4	-0,96		A1 / 4	-1,03		A1 / 4	-2,21		A1 / 4	-2,06
	A1 / 5	-0,84		A1 / 5	-0,89		A1 / 5	-1,91		A1 / 5	-1,81
X+	A1 / 6	-0,55	X+	A1 / 7	-0,56	X+	A1 / 6	-1,23	X+	A1 / 6	-1,22
X-	A1 / 8	-0,55	X-	A1 / 9	-0,56	X-	A1 / 8	-1,23	X-	A1 / 8	-1,22
Y-	A1 / 11	-0,55	Y+	A1 / 12	-0,56	Y+	A1 / 10	-1,23	Y+	A1 / 10	-1,22
Y+	A1 / 12	-0,55	Y-	A1 / 13	-0,56	Y-	A1 / 11	-1,23	Y-	A1 / 11	-1,22
	A1 / 14	-0,81		A1 / 14	-0,80		A1 / 14	-1,77		A1 / 14	-1,79
	A1 / 15	-0,81		A1 / 15	-0,80		A1 / 15	-1,77		A1 / 15	-1,79
	A1 / 16	-0,75		A1 / 16	-0,75		A1 / 16	-1,65		A1 / 16	-1,65
	A1 / 17	-0,81		A1 / 17	-0,80		A1 / 17	-1,77		A1 / 17	-1,79
	A1 / 18	-0,75		A1 / 18	-0,75		A1 / 18	-1,65		A1 / 18	-1,65
151	A1 / 1	-2,20	152	A1 / 1	-2,15	153	A1 / 1	-2,08	154	A1 / 1	-2,14
	A1 / 2	-2,20		A1 / 2	-2,15		A1 / 2	-2,08		A1 / 2	-2,14
	A1 / 3	-1,90		A1 / 3	-1,92		A1 / 3	-1,88		A1 / 3	-1,91
	A1 / 4	-2,20		A1 / 4	-2,15		A1 / 4	-2,08		A1 / 4	-2,14
	A1 / 5	-1,90		A1 / 5	-1,92		A1 / 5	-1,88		A1 / 5	-1,91
X+	A1 / 7	-1,23	X+	A1 / 6	-1,32	X+	A1 / 6	-1,31	X+	A1 / 6	-1,32
X-	A1 / 9	-1,23	X-	A1 / 8	-1,32	X-	A1 / 8	-1,31	X-	A1 / 8	-1,32
Y+	A1 / 10	-1,23	Y+	A1 / 10	-1,32	Y+	A1 / 10	-1,31	Y+	A1 / 10	-1,32
Y-	A1 / 11	-1,23	Y-	A1 / 11	-1,32	Y-	A1 / 11	-1,31	Y-	A1 / 11	-1,32
	A1 / 14	-1,78		A1 / 14	-1,97		A1 / 14	-1,97		A1 / 14	-1,97
	A1 / 15	-1,78		A1 / 15	-1,97		A1 / 15	-1,97		A1 / 15	-1,97
	A1 / 16	-1,65		A1 / 16	-1,81		A1 / 16	-1,81		A1 / 16	-1,81
	A1 / 17	-1,78		A1 / 17	-1,97		A1 / 17	-1,97		A1 / 17	-1,97
	A1 / 18	-1,65		A1 / 18	-1,81		A1 / 18	-1,81		A1 / 18	-1,81
155	A1 / 1	-2,19	156	A1 / 1	-2,01	157	A1 / 1	-2,00	158	A1 / 1	-2,01

ASP Agrigento – Ospedale

Calcolo di una struttura metallica adibita al ricovero dei mezzi di soccorso.

RISULTANTI SOLLECITAZIONI NODI PLATEE											
Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)	Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)	Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)	Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)
	A1 / 2	-2,19		A1 / 2	-2,01		A1 / 2	-2,00		A1 / 2	-2,01
	A1 / 3	-1,94		A1 / 3	-1,83		A1 / 3	-1,82		A1 / 3	-1,83
	A1 / 4	-2,19		A1 / 4	-2,01		A1 / 4	-2,00		A1 / 4	-2,01
	A1 / 5	-1,94		A1 / 5	-1,83		A1 / 5	-1,82		A1 / 5	-1,83
X+	A1 / 6	-1,32	X+	A1 / 6	-1,30	X+	A1 / 6	-1,30	X+	A1 / 7	-1,30
X-	A1 / 8	-1,32	X-	A1 / 8	-1,30	X-	A1 / 8	-1,30	X-	A1 / 9	-1,30
Y+	A1 / 10	-1,32	Y-	A1 / 11	-1,30	Y+	A1 / 10	-1,30	Y+	A1 / 10	-1,30
Y-	A1 / 11	-1,32	Y+	A1 / 12	-1,30	Y-	A1 / 11	-1,30	Y-	A1 / 11	-1,30
	A1 / 14	-1,97		A1 / 14	-1,98		A1 / 14	-1,98		A1 / 14	-1,98
	A1 / 15	-1,97		A1 / 15	-1,98		A1 / 15	-1,98		A1 / 15	-1,98
	A1 / 16	-1,81		A1 / 16	-1,82		A1 / 16	-1,82		A1 / 16	-1,82
	A1 / 17	-1,97		A1 / 17	-1,98		A1 / 17	-1,98		A1 / 17	-1,98
	A1 / 18	-1,81		A1 / 18	-1,82		A1 / 18	-1,82		A1 / 18	-1,82
159	A1 / 1	-2,02	160	A1 / 1	-2,14	161	A1 / 1	-2,08	162	A1 / 1	-2,13
	A1 / 2	-2,02		A1 / 2	-2,14		A1 / 2	-2,08		A1 / 2	-2,13
	A1 / 3	-1,84		A1 / 3	-1,91		A1 / 3	-1,87		A1 / 3	-1,91
	A1 / 4	-2,02		A1 / 4	-2,14		A1 / 4	-2,08		A1 / 4	-2,13
	A1 / 5	-1,84		A1 / 5	-1,91		A1 / 5	-1,87		A1 / 5	-1,91
X+	A1 / 7	-1,30	X+	A1 / 6	-1,32	X+	A1 / 6	-1,31	X+	A1 / 7	-1,32
X-	A1 / 9	-1,30	X-	A1 / 8	-1,32	X-	A1 / 8	-1,31	X-	A1 / 9	-1,32
Y+	A1 / 10	-1,30	Y+	A1 / 10	-1,32	Y+	A1 / 10	-1,31	Y+	A1 / 12	-1,32
Y-	A1 / 11	-1,30	Y-	A1 / 11	-1,32	Y-	A1 / 11	-1,31	Y-	A1 / 13	-1,32
	A1 / 14	-1,98		A1 / 14	-1,97		A1 / 14	-1,98		A1 / 14	-1,97
	A1 / 15	-1,98		A1 / 15	-1,97		A1 / 15	-1,98		A1 / 15	-1,97
	A1 / 16	-1,82		A1 / 16	-1,81		A1 / 16	-1,81		A1 / 16	-1,81
	A1 / 17	-1,98		A1 / 17	-1,97		A1 / 17	-1,98		A1 / 17	-1,97
	A1 / 18	-1,82		A1 / 18	-1,81		A1 / 18	-1,81		A1 / 18	-1,81
163	A1 / 1	-2,18	164	A1 / 1	-2,21	165	A1 / 1	-2,06	166	A1 / 1	-2,19
	A1 / 2	-2,18		A1 / 2	-2,21		A1 / 2	-2,06		A1 / 2	-2,19
	A1 / 3	-1,94		A1 / 3	-1,91		A1 / 3	-1,81		A1 / 3	-1,90
	A1 / 4	-2,18		A1 / 4	-2,21		A1 / 4	-2,06		A1 / 4	-2,19
	A1 / 5	-1,94		A1 / 5	-1,91		A1 / 5	-1,81		A1 / 5	-1,90
X+	A1 / 7	-1,32	X+	A1 / 6	-1,23	X+	A1 / 6	-1,22	X+	A1 / 7	-1,23
X-	A1 / 9	-1,32	X-	A1 / 8	-1,23	X-	A1 / 8	-1,22	X-	A1 / 9	-1,23
Y+	A1 / 12	-1,32	Y+	A1 / 10	-1,23	Y+	A1 / 10	-1,22	Y+	A1 / 12	-1,23
Y-	A1 / 13	-1,32	Y-	A1 / 11	-1,23	Y-	A1 / 11	-1,22	Y-	A1 / 13	-1,23
	A1 / 14	-1,97		A1 / 14	-1,78		A1 / 14	-1,79		A1 / 14	-1,78
	A1 / 15	-1,97		A1 / 15	-1,78		A1 / 15	-1,79		A1 / 15	-1,78
	A1 / 16	-1,81		A1 / 16	-1,65		A1 / 16	-1,65		A1 / 16	-1,65
	A1 / 17	-1,97		A1 / 17	-1,78		A1 / 17	-1,79		A1 / 17	-1,78
	A1 / 18	-1,81		A1 / 18	-1,65		A1 / 18	-1,65		A1 / 18	-1,65
167	A1 / 1	-1,04	168	A1 / 1	-0,98	169	A1 / 1	-1,04	170	A1 / 1	-2,17
	A1 / 2	-1,04		A1 / 2	-0,98		A1 / 2	-1,04		A1 / 2	-2,17
	A1 / 3	-0,89		A1 / 3	-0,85		A1 / 3	-0,89		A1 / 3	-1,89
	A1 / 4	-1,04		A1 / 4	-0,98		A1 / 4	-1,04		A1 / 4	-2,17
	A1 / 5	-0,89		A1 / 5	-0,85		A1 / 5	-0,89		A1 / 5	-1,89
X+	A1 / 6	-0,56	X+	A1 / 6	-0,56	X+	A1 / 7	-0,56	X+	A1 / 6	-1,23
X-	A1 / 8	-0,56	X-	A1 / 8	-0,56	X-	A1 / 9	-0,56	X-	A1 / 8	-1,23
Y+	A1 / 11	-0,56	Y+	A1 / 10	-0,56	Y+	A1 / 10	-0,56	Y+	A1 / 10	-1,23
Y-	A1 / 12	-0,56	Y-	A1 / 11	-0,56	Y-	A1 / 11	-0,56	Y-	A1 / 11	-1,23
	A1 / 14	-0,80		A1 / 14	-0,81		A1 / 14	-0,80		A1 / 14	-1,78
	A1 / 15	-0,80		A1 / 15	-0,81		A1 / 15	-0,80		A1 / 15	-1,78
	A1 / 16	-0,75		A1 / 16	-0,75		A1 / 16	-0,75		A1 / 16	-1,65
	A1 / 17	-0,80		A1 / 17	-0,81		A1 / 17	-0,80		A1 / 17	-1,78
	A1 / 18	-0,75		A1 / 18	-0,75		A1 / 18	-0,75		A1 / 18	-1,65
171	A1 / 1	-2,05	172	A1 / 1	-2,23	173	A1 / 1	-2,13	174	A1 / 1	-2,08
	A1 / 2	-2,05		A1 / 2	-2,23		A1 / 2	-2,13		A1 / 2	-2,08
	A1 / 3	-1,81		A1 / 3	-1,92		A1 / 3	-1,90		A1 / 3	-1,87
	A1 / 4	-2,05		A1 / 4	-2,23		A1 / 4	-2,13		A1 / 4	-2,08
	A1 / 5	-1,81		A1 / 5	-1,92		A1 / 5	-1,90		A1 / 5	-1,87
X+	A1 / 7	-1,21	X+	A1 / 7	-1,23	X+	A1 / 6	-1,31	X+	A1 / 7	-1,31
X-	A1 / 9	-1,21	X-	A1 / 9	-1,23	X-	A1 / 8	-1,31	X-	A1 / 9	-1,31
Y+	A1 / 10	-1,21	Y+	A1 / 10	-1,23	Y+	A1 / 10	-1,31	Y+	A1 / 10	-1,31
Y-	A1 / 13	-1,21	Y-	A1 / 13	-1,23	Y-	A1 / 11	-1,31	Y-	A1 / 13	-1,31
	A1 / 14	-1,79		A1 / 14	-1,77		A1 / 14	-1,97		A1 / 14	-1,98
	A1 / 15	-1,79		A1 / 15	-1,77		A1 / 15	-1,97		A1 / 15	-1,98
	A1 / 16	-1,65		A1 / 16	-1,65		A1 / 16	-1,81		A1 / 16	-1,81
	A1 / 17	-1,79		A1 / 17	-1,77		A1 / 17	-1,97		A1 / 17	-1,98
	A1 / 18	-1,65		A1 / 18	-1,65		A1 / 18	-1,81		A1 / 18	-1,81
175	A1 / 1	-2,15	176	A1 / 1	-2,22	177	A1 / 1	-2,00	178	A1 / 1	-1,99
	A1 / 2	-2,15		A1 / 2	-2,22		A1 / 2	-2,00		A1 / 2	-1,99
	A1 / 3	-1,92		A1 / 3	-1,97		A1 / 3	-1,83		A1 / 3	-1,82

ASP Agrigento – Ospedale
Calcolo di una struttura metallica adibita al ricovero dei mezzi di soccorso.

RISULTANTI SOLLECITAZIONI NODI PLATEE											
Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)	Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)	Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)	Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)
	A1 / 4	-2,15		A1 / 4	-2,22		A1 / 4	-2,00		A1 / 4	-1,99
	A1 / 5	-1,92		A1 / 5	-1,97		A1 / 5	-1,83		A1 / 5	-1,82
X+	A1 / 7	-1,32	X+	A1 / 7	-1,32	X+	A1 / 7	-1,30	X+	A1 / 6	-1,30
X-	A1 / 9	-1,32	X-	A1 / 9	-1,32	X-	A1 / 9	-1,30	X-	A1 / 8	-1,30
Y+	A1 / 10	-1,32	Y+	A1 / 10	-1,32	Y+	A1 / 10	-1,30	Y+	A1 / 10	-1,30
Y-	A1 / 13	-1,32	Y-	A1 / 13	-1,32	Y-	A1 / 11	-1,30	Y-	A1 / 11	-1,30
	A1 / 14	-1,97		A1 / 14	-1,96		A1 / 14	-1,98		A1 / 14	-1,99
	A1 / 15	-1,97		A1 / 15	-1,96		A1 / 15	-1,98		A1 / 15	-1,99
	A1 / 16	-1,81		A1 / 16	-1,81		A1 / 16	-1,82		A1 / 16	-1,82
	A1 / 17	-1,97		A1 / 17	-1,96		A1 / 17	-1,98		A1 / 17	-1,99
	A1 / 18	-1,81		A1 / 18	-1,81		A1 / 18	-1,82		A1 / 18	-1,82
179	A1 / 1	-2,02	180	A1 / 1	-2,04	181	A1 / 1	-2,12	182	A1 / 1	-2,07
	A1 / 2	-2,02		A1 / 2	-2,04		A1 / 2	-2,12		A1 / 2	-2,07
	A1 / 3	-1,84		A1 / 3	-1,85		A1 / 3	-1,90		A1 / 3	-1,87
	A1 / 4	-2,02		A1 / 4	-2,04		A1 / 4	-2,12		A1 / 4	-2,07
	A1 / 5	-1,84		A1 / 5	-1,85		A1 / 5	-1,90		A1 / 5	-1,87
X+	A1 / 6	-1,30	X+	A1 / 6	-1,30	X+	A1 / 7	-1,31	X+	A1 / 6	-1,31
X-	A1 / 8	-1,30	X-	A1 / 8	-1,30	X-	A1 / 9	-1,31	X-	A1 / 8	-1,31
Y+	A1 / 10	-1,30	Y+	A1 / 12	-1,30	Y+	A1 / 12	-1,31	Y-	A1 / 11	-1,31
Y-	A1 / 11	-1,30	Y-	A1 / 13	-1,30	Y-	A1 / 13	-1,31	Y+	A1 / 12	-1,31
	A1 / 14	-1,98		A1 / 14	-1,98		A1 / 14	-1,97		A1 / 14	-1,98
	A1 / 15	-1,98		A1 / 15	-1,98		A1 / 15	-1,97		A1 / 15	-1,98
	A1 / 16	-1,81		A1 / 16	-1,81		A1 / 16	-1,81		A1 / 16	-1,81
	A1 / 17	-1,98		A1 / 17	-1,98		A1 / 17	-1,97		A1 / 17	-1,98
	A1 / 18	-1,81		A1 / 18	-1,81		A1 / 18	-1,81		A1 / 18	-1,81
183	A1 / 1	-2,14	184	A1 / 1	-2,21	185	A1 / 1	-2,17	186	A1 / 1	-2,05
	A1 / 2	-2,14		A1 / 2	-2,21		A1 / 2	-2,17		A1 / 2	-2,05
	A1 / 3	-1,92		A1 / 3	-1,96		A1 / 3	-1,89		A1 / 3	-1,81
	A1 / 4	-2,14		A1 / 4	-2,21		A1 / 4	-2,17		A1 / 4	-2,05
	A1 / 5	-1,92		A1 / 5	-1,96		A1 / 5	-1,89		A1 / 5	-1,81
X+	A1 / 6	-1,32	X+	A1 / 6	-1,32	X+	A1 / 7	-1,23	X+	A1 / 6	-1,21
X-	A1 / 8	-1,32	X-	A1 / 8	-1,32	X-	A1 / 9	-1,23	X-	A1 / 8	-1,21
Y-	A1 / 11	-1,32	Y-	A1 / 11	-1,32	Y+	A1 / 12	-1,23	Y-	A1 / 11	-1,21
Y+	A1 / 12	-1,32	Y+	A1 / 12	-1,32	Y-	A1 / 13	-1,23	Y+	A1 / 12	-1,21
	A1 / 14	-1,97		A1 / 14	-1,96		A1 / 14	-1,78		A1 / 14	-1,79
	A1 / 15	-1,97		A1 / 15	-1,96		A1 / 15	-1,78		A1 / 15	-1,79
	A1 / 16	-1,81		A1 / 16	-1,81		A1 / 16	-1,65		A1 / 16	-1,66
	A1 / 17	-1,97		A1 / 17	-1,96		A1 / 17	-1,78		A1 / 17	-1,79
	A1 / 18	-1,81		A1 / 18	-1,81		A1 / 18	-1,65		A1 / 18	-1,66
187	A1 / 1	-2,22	188	A1 / 1	-1,03	189	A1 / 1	-0,97	190	A1 / 1	-1,06
	A1 / 2	-2,22		A1 / 2	-1,03		A1 / 2	-0,97		A1 / 2	-1,06
	A1 / 3	-1,91		A1 / 3	-0,88		A1 / 3	-0,85		A1 / 3	-0,90
	A1 / 4	-2,22		A1 / 4	-1,03		A1 / 4	-0,97		A1 / 4	-1,06
	A1 / 5	-1,91		A1 / 5	-0,88		A1 / 5	-0,85		A1 / 5	-0,90
X+	A1 / 6	-1,23	X+	A1 / 7	-0,56	X+	A1 / 7	-0,56	X+	A1 / 7	-0,56
X-	A1 / 8	-1,23	X-	A1 / 9	-0,56	X-	A1 / 9	-0,56	X-	A1 / 9	-0,56
Y-	A1 / 11	-1,23	Y+	A1 / 10	-0,56	Y+	A1 / 10	-0,56	Y+	A1 / 10	-0,56
Y+	A1 / 12	-1,23	Y-	A1 / 11	-0,56	Y-	A1 / 13	-0,56	Y-	A1 / 13	-0,56
	A1 / 14	-1,77		A1 / 14	-0,80		A1 / 14	-0,81		A1 / 14	-0,80
	A1 / 15	-1,77		A1 / 15	-0,80		A1 / 15	-0,81		A1 / 15	-0,80
	A1 / 16	-1,65		A1 / 16	-0,75		A1 / 16	-0,75		A1 / 16	-0,74
	A1 / 17	-1,77		A1 / 17	-0,80		A1 / 17	-0,81		A1 / 17	-0,80
	A1 / 18	-1,65		A1 / 18	-0,75		A1 / 18	-0,75		A1 / 18	-0,74
191	A1 / 1	-2,22	192	A1 / 1	-1,99	193	A1 / 1	-2,00	194	A1 / 1	-2,16
	A1 / 2	-2,22		A1 / 2	-1,99		A1 / 2	-2,00		A1 / 2	-2,16
	A1 / 3	-1,92		A1 / 3	-1,77		A1 / 3	-1,78		A1 / 3	-1,92
	A1 / 4	-2,22		A1 / 4	-1,99		A1 / 4	-2,00		A1 / 4	-2,16
	A1 / 5	-1,92		A1 / 5	-1,77		A1 / 5	-1,78		A1 / 5	-1,92
X+	A1 / 7	-1,23	X+	A1 / 6	-1,21	X+	A1 / 6	-1,22	X+	A1 / 7	-1,32
X-	A1 / 9	-1,23	X-	A1 / 8	-1,21	X-	A1 / 8	-1,22	X-	A1 / 9	-1,32
Y+	A1 / 10	-1,23	Y+	A1 / 10	-1,21	Y-	A1 / 11	-1,22	Y+	A1 / 10	-1,32
Y-	A1 / 13	-1,23	Y-	A1 / 11	-1,21	Y+	A1 / 12	-1,22	Y-	A1 / 13	-1,32
	A1 / 14	-1,77		A1 / 14	-1,80		A1 / 14	-1,81		A1 / 14	-1,97
	A1 / 15	-1,77		A1 / 15	-1,80		A1 / 15	-1,81		A1 / 15	-1,97
	A1 / 16	-1,65		A1 / 16	-1,66		A1 / 16	-1,67		A1 / 16	-1,81
	A1 / 17	-1,77		A1 / 17	-1,80		A1 / 17	-1,81		A1 / 17	-1,97
	A1 / 18	-1,65		A1 / 18	-1,66		A1 / 18	-1,67		A1 / 18	-1,81
195	A1 / 1	-2,05	196	A1 / 1	-2,05	197	A1 / 1	-1,61	198	A1 / 1	-2,02
	A1 / 2	-2,05		A1 / 2	-2,05		A1 / 2	-1,61		A1 / 2	-2,02
	A1 / 3	-1,86		A1 / 3	-1,86		A1 / 3	-1,45		A1 / 3	-1,84
	A1 / 4	-2,05		A1 / 4	-2,05		A1 / 4	-1,61		A1 / 4	-2,02
	A1 / 5	-1,86		A1 / 5	-1,86		A1 / 5	-1,45		A1 / 5	-1,84

ASP Agrigento – Ospedale

Calcolo di una struttura metallica adibita al ricovero dei mezzi di soccorso.

RISULTANTI SOLLECITAZIONI NODI PLATEE											
Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)	Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)	Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)	Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)
	X+ A1 / 6	-1,31		X+ A1 / 6	-1,31		X+ A1 / 6	-1,01		X+ A1 / 6	-1,30
	X- A1 / 8	-1,31		X- A1 / 8	-1,31		X- A1 / 8	-1,01		X- A1 / 8	-1,30
	Y+ A1 / 10	-1,31		Y- A1 / 11	-1,31		Y- A1 / 11	-1,01		Y+ A1 / 10	-1,30
	Y- A1 / 11	-1,31		Y+ A1 / 12	-1,31		Y+ A1 / 12	-1,01		Y- A1 / 11	-1,30
	A1 / 14	-1,98		A1 / 14	-1,98		A1 / 14	-1,51		A1 / 14	-1,98
	A1 / 15	-1,98		A1 / 15	-1,98		A1 / 15	-1,51		A1 / 15	-1,98
	A1 / 16	-1,81		A1 / 16	-1,82		A1 / 16	-1,39		A1 / 16	-1,81
	A1 / 17	-1,98		A1 / 17	-1,98		A1 / 17	-1,51		A1 / 17	-1,98
	A1 / 18	-1,81		A1 / 18	-1,82		A1 / 18	-1,39		A1 / 18	-1,81
199	A1 / 1	-1,99	200	A1 / 1	-1,98	201	A1 / 1	-1,53	202	A1 / 1	-2,15
	A1 / 2	-1,99		A1 / 2	-1,98		A1 / 2	-1,53		A1 / 2	-2,15
	A1 / 3	-1,82		A1 / 3	-1,82		A1 / 3	-1,40		A1 / 3	-1,92
	A1 / 4	-1,99		A1 / 4	-1,98		A1 / 4	-1,53		A1 / 4	-2,15
	A1 / 5	-1,82		A1 / 5	-1,82		A1 / 5	-1,40		A1 / 5	-1,92
X+	A1 / 6	-1,30	X+	A1 / 6	-1,30	X+	A1 / 6	-0,99	X+	A1 / 6	-1,32
X-	A1 / 8	-1,30	X-	A1 / 8	-1,30	X-	A1 / 8	-0,99	X-	A1 / 8	-1,32
Y+	A1 / 10	-1,30	Y+	A1 / 10	-1,30	Y+	A1 / 10	-0,99	Y-	A1 / 11	-1,32
Y-	A1 / 11	-1,30	Y-	A1 / 11	-1,30	Y-	A1 / 11	-0,99	Y+	A1 / 12	-1,32
	A1 / 14	-1,99		A1 / 14	-1,99		A1 / 14	-1,52		A1 / 14	-1,97
	A1 / 15	-1,99		A1 / 15	-1,99		A1 / 15	-1,52		A1 / 15	-1,97
	A1 / 16	-1,82		A1 / 16	-1,82		A1 / 16	-1,39		A1 / 16	-1,81
	A1 / 17	-1,99		A1 / 17	-1,99		A1 / 17	-1,52		A1 / 17	-1,97
	A1 / 18	-1,82		A1 / 18	-1,82		A1 / 18	-1,39		A1 / 18	-1,81
203	A1 / 1	-2,05	204	A1 / 1	-2,05	205	A1 / 1	-1,61	206	A1 / 1	-2,21
	A1 / 2	-2,05		A1 / 2	-2,05		A1 / 2	-1,61		A1 / 2	-2,21
	A1 / 3	-1,86		A1 / 3	-1,86		A1 / 3	-1,45		A1 / 3	-1,91
	A1 / 4	-2,05		A1 / 4	-2,05		A1 / 4	-1,61		A1 / 4	-2,21
	A1 / 5	-1,86		A1 / 5	-1,86		A1 / 5	-1,45		A1 / 5	-1,91
X+	A1 / 6	-1,31	X+	A1 / 7	-1,31	X+	A1 / 7	-1,01	X+	A1 / 6	-1,23
X-	A1 / 8	-1,31	X-	A1 / 9	-1,31	X-	A1 / 9	-1,01	X-	A1 / 8	-1,23
Y+	A1 / 10	-1,31	Y+	A1 / 10	-1,31	Y+	A1 / 10	-1,01	Y-	A1 / 11	-1,23
Y-	A1 / 11	-1,31	Y-	A1 / 13	-1,31	Y-	A1 / 13	-1,01	Y+	A1 / 12	-1,23
	A1 / 14	-1,98		A1 / 14	-1,99		A1 / 14	-1,51		A1 / 14	-1,77
	A1 / 15	-1,98		A1 / 15	-1,99		A1 / 15	-1,51		A1 / 15	-1,77
	A1 / 16	-1,81		A1 / 16	-1,82		A1 / 16	-1,39		A1 / 16	-1,65
	A1 / 17	-1,98		A1 / 17	-1,99		A1 / 17	-1,51		A1 / 17	-1,77
	A1 / 18	-1,81		A1 / 18	-1,82		A1 / 18	-1,39		A1 / 18	-1,65
207	A1 / 1	-1,99	208	A1 / 1	-2,00	209	A1 / 1	-1,05	210	A1 / 1	-0,93
	A1 / 2	-1,99		A1 / 2	-2,00		A1 / 2	-1,05		A1 / 2	-0,93
	A1 / 3	-1,77		A1 / 3	-1,78		A1 / 3	-0,90		A1 / 3	-0,82
	A1 / 4	-1,99		A1 / 4	-2,00		A1 / 4	-1,05		A1 / 4	-0,93
	A1 / 5	-1,77		A1 / 5	-1,78		A1 / 5	-0,90		A1 / 5	-0,82
X+	A1 / 6	-1,21	X+	A1 / 7	-1,22	X+	A1 / 7	-0,56	X+	A1 / 7	-0,55
X-	A1 / 8	-1,21	X-	A1 / 9	-1,22	X-	A1 / 9	-0,56	X-	A1 / 9	-0,55
Y+	A1 / 10	-1,21	Y+	A1 / 10	-1,22	Y+	A1 / 10	-0,56	Y+	A1 / 10	-0,55
Y-	A1 / 11	-1,21	Y-	A1 / 13	-1,22	Y-	A1 / 13	-0,56	Y-	A1 / 11	-0,55
	A1 / 14	-1,80		A1 / 14	-1,81		A1 / 14	-0,80		A1 / 14	-0,82
	A1 / 15	-1,80		A1 / 15	-1,81		A1 / 15	-0,80		A1 / 15	-0,82
	A1 / 16	-1,66		A1 / 16	-1,67		A1 / 16	-0,75		A1 / 16	-0,75
	A1 / 17	-1,80		A1 / 17	-1,81		A1 / 17	-0,80		A1 / 17	-0,82
	A1 / 18	-1,66		A1 / 18	-1,67		A1 / 18	-0,75		A1 / 18	-0,75
211	A1 / 1	-0,93	212	A1 / 1	-0,75	213	A1 / 1	-0,76	214	A1 / 1	-0,81
	A1 / 2	-0,93		A1 / 2	-0,75		A1 / 2	-0,76		A1 / 2	-0,81
	A1 / 3	-0,82		A1 / 3	-0,66		A1 / 3	-0,67		A1 / 3	-0,70
	A1 / 4	-0,93		A1 / 4	-0,75		A1 / 4	-0,76		A1 / 4	-0,81
	A1 / 5	-0,82		A1 / 5	-0,66		A1 / 5	-0,67		A1 / 5	-0,70
X+	A1 / 6	-0,56	X+	A1 / 6	-0,44	X+	A1 / 7	-0,44	X+	A1 / 7	-0,44
X-	A1 / 8	-0,56	X-	A1 / 8	-0,44	X-	A1 / 9	-0,44	X-	A1 / 9	-0,44
Y-	A1 / 11	-0,56	Y-	A1 / 11	-0,44	Y+	A1 / 12	-0,44	Y+	A1 / 12	-0,44
Y+	A1 / 12	-0,56	Y+	A1 / 12	-0,44	Y-	A1 / 13	-0,44	Y-	A1 / 13	-0,44
	A1 / 14	-0,82		A1 / 14	-0,65		A1 / 14	-0,64		A1 / 14	-0,63
	A1 / 15	-0,82		A1 / 15	-0,65		A1 / 15	-0,64		A1 / 15	-0,63
	A1 / 16	-0,76		A1 / 16	-0,60		A1 / 16	-0,59		A1 / 16	-0,59
	A1 / 17	-0,82		A1 / 17	-0,65		A1 / 17	-0,64		A1 / 17	-0,63
	A1 / 18	-0,76		A1 / 18	-0,60		A1 / 18	-0,59		A1 / 18	-0,59
215	A1 / 1	-0,84	216	A1 / 1	-0,82	217	A1 / 1	-0,85	218	A1 / 1	-1,03
	A1 / 2	-0,84		A1 / 2	-0,82		A1 / 2	-0,85		A1 / 2	-1,03
	A1 / 3	-0,71		A1 / 3	-0,70		A1 / 3	-0,72		A1 / 3	-0,88
	A1 / 4	-0,84		A1 / 4	-0,82		A1 / 4	-0,85		A1 / 4	-1,03
	A1 / 5	-0,71		A1 / 5	-0,70		A1 / 5	-0,72		A1 / 5	-0,88
X+	A1 / 7	-0,45	X+	A1 / 7	-0,44	X+	A1 / 7	-0,45	X+	A1 / 7	-0,56
X-	A1 / 9	-0,45	X-	A1 / 9	-0,44	X-	A1 / 9	-0,45	X-	A1 / 9	-0,56

ASP Agrigento – Ospedale
Calcolo di una struttura metallica adibita al ricovero dei mezzi di soccorso.

RISULTANTI SOLLECITAZIONI NODI PLATEE											
Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)	Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)	Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)	Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)
	Y+ A1 / 12	-0,45		Y+ A1 / 12	-0,44		Y+ A1 / 12	-0,45		Y+ A1 / 10	-0,56
	Y- A1 / 13	-0,45		Y- A1 / 13	-0,44		Y- A1 / 13	-0,45		Y- A1 / 11	-0,56
	A1 / 14	-0,63		A1 / 14	-0,63		A1 / 14	-0,63		A1 / 14	-0,80
	A1 / 15	-0,63		A1 / 15	-0,63		A1 / 15	-0,63		A1 / 15	-0,80
	A1 / 16	-0,59		A1 / 16	-0,59		A1 / 16	-0,59		A1 / 16	-0,75
	A1 / 17	-0,63		A1 / 17	-0,63		A1 / 17	-0,63		A1 / 17	-0,80
	A1 / 18	-0,59		A1 / 18	-0,59		A1 / 18	-0,59		A1 / 18	-0,75
219	A1 / 1	-0,96	220	A1 / 1	-1,04	221	A1 / 1	-1,05	222	A1 / 1	-0,98
	A1 / 2	-0,96		A1 / 2	-1,04		A1 / 2	-1,05		A1 / 2	-0,98
	A1 / 3	-0,84		A1 / 3	-0,89		A1 / 3	-0,90		A1 / 3	-0,85
	A1 / 4	-0,96		A1 / 4	-1,04		A1 / 4	-1,05		A1 / 4	-0,98
	A1 / 5	-0,84		A1 / 5	-0,89		A1 / 5	-0,90		A1 / 5	-0,85
X+	A1 / 6	-0,56	X+	A1 / 6	-0,56	X+	A1 / 6	-0,56	X+	A1 / 6	-0,56
X-	A1 / 8	-0,56	X-	A1 / 8	-0,56	X-	A1 / 8	-0,56	X-	A1 / 8	-0,56
Y+	A1 / 10	-0,56	Y+	A1 / 10	-0,56	Y+	A1 / 10	-0,56	Y+	A1 / 10	-0,56
Y-	A1 / 11	-0,56	Y-	A1 / 11	-0,56	Y-	A1 / 11	-0,56	Y-	A1 / 11	-0,56
	A1 / 14	-0,81		A1 / 14	-0,80		A1 / 14	-0,80		A1 / 14	-0,81
	A1 / 15	-0,81		A1 / 15	-0,80		A1 / 15	-0,80		A1 / 15	-0,81
	A1 / 16	-0,75		A1 / 16	-0,75		A1 / 16	-0,75		A1 / 16	-0,75
	A1 / 17	-0,81		A1 / 17	-0,80		A1 / 17	-0,80		A1 / 17	-0,81
	A1 / 18	-0,75		A1 / 18	-0,75		A1 / 18	-0,75		A1 / 18	-0,75
223	A1 / 1	-1,04	224	A1 / 1	-1,03	225	A1 / 1	-0,97	226	A1 / 1	-1,06
	A1 / 2	-1,04		A1 / 2	-1,03		A1 / 2	-0,97		A1 / 2	-1,06
	A1 / 3	-0,89		A1 / 3	-0,89		A1 / 3	-0,85		A1 / 3	-0,90
	A1 / 4	-1,04		A1 / 4	-1,03		A1 / 4	-0,97		A1 / 4	-1,06
	A1 / 5	-0,89		A1 / 5	-0,89		A1 / 5	-0,85		A1 / 5	-0,90
X+	A1 / 7	-0,56	X+	A1 / 7	-0,56	X+	A1 / 6	-0,56	X+	A1 / 6	-0,56
X-	A1 / 9	-0,56	X-	A1 / 9	-0,56	X-	A1 / 8	-0,56	X-	A1 / 8	-0,56
Y+	A1 / 12	-0,56	Y+	A1 / 12	-0,56	Y-	A1 / 11	-0,56	Y-	A1 / 11	-0,56
Y-	A1 / 13	-0,56	Y-	A1 / 13	-0,56	Y+	A1 / 12	-0,56	Y+	A1 / 12	-0,56
	A1 / 14	-0,80		A1 / 14	-0,80		A1 / 14	-0,81		A1 / 14	-0,80
	A1 / 15	-0,80		A1 / 15	-0,80		A1 / 15	-0,81		A1 / 15	-0,80
	A1 / 16	-0,75		A1 / 16	-0,75		A1 / 16	-0,75		A1 / 16	-0,75
	A1 / 17	-0,80		A1 / 17	-0,80		A1 / 17	-0,81		A1 / 17	-0,80
	A1 / 18	-0,75		A1 / 18	-0,75		A1 / 18	-0,75		A1 / 18	-0,75
227	A1 / 1	-1,05	228	A1 / 1	-0,94	229	A1 / 1	-0,93	230	A1 / 1	-0,67
	A1 / 2	-1,05		A1 / 2	-0,94		A1 / 2	-0,93		A1 / 2	-0,67
	A1 / 3	-0,90		A1 / 3	-0,83		A1 / 3	-0,83		A1 / 3	-0,60
	A1 / 4	-1,05		A1 / 4	-0,94		A1 / 4	-0,93		A1 / 4	-0,67
	A1 / 5	-0,90		A1 / 5	-0,83		A1 / 5	-0,83		A1 / 5	-0,60
X+	A1 / 6	-0,56	X+	A1 / 6	-0,55	X+	A1 / 7	-0,56	X+	A1 / 6	-0,42
X-	A1 / 8	-0,56	X-	A1 / 8	-0,55	X-	A1 / 9	-0,56	X-	A1 / 8	-0,42
Y-	A1 / 11	-0,56	Y+	A1 / 12	-0,55	Y+	A1 / 10	-0,56	Y+	A1 / 10	-0,42
Y+	A1 / 12	-0,56	Y-	A1 / 13	-0,55	Y-	A1 / 13	-0,56	Y-	A1 / 11	-0,42
	A1 / 14	-0,80		A1 / 14	-0,82		A1 / 14	-0,82		A1 / 14	-0,62
	A1 / 15	-0,80		A1 / 15	-0,82		A1 / 15	-0,82		A1 / 15	-0,62
	A1 / 16	-0,75		A1 / 16	-0,75		A1 / 16	-0,76		A1 / 16	-0,57
	A1 / 17	-0,80		A1 / 17	-0,82		A1 / 17	-0,82		A1 / 17	-0,62
	A1 / 18	-0,75		A1 / 18	-0,75		A1 / 18	-0,76		A1 / 18	-0,57
231	A1 / 1	-0,62	232	A1 / 1	-0,67	233	A1 / 1	-0,97	234	A1 / 1	-1,22
	A1 / 2	-0,62		A1 / 2	-0,67		A1 / 2	-0,97		A1 / 2	-1,22
	A1 / 3	-0,57		A1 / 3	-0,60		A1 / 3	-0,85		A1 / 3	-1,10
	A1 / 4	-0,62		A1 / 4	-0,67		A1 / 4	-0,97		A1 / 4	-1,22
	A1 / 5	-0,57		A1 / 5	-0,60		A1 / 5	-0,85		A1 / 5	-1,10
X+	A1 / 7	-0,41	X+	A1 / 7	-0,41	X+	A1 / 6	-0,57	X+	A1 / 6	-0,76
X-	A1 / 9	-0,41	X-	A1 / 9	-0,41	X-	A1 / 8	-0,57	X-	A1 / 8	-0,76
Y+	A1 / 12	-0,41	Y+	A1 / 12	-0,41	Y+	A1 / 10	-0,57	Y+	A1 / 10	-0,76
Y-	A1 / 13	-0,41	Y-	A1 / 13	-0,41	Y-	A1 / 11	-0,57	Y-	A1 / 11	-0,76
	A1 / 14	-0,62		A1 / 14	-0,62		A1 / 14	-0,83		A1 / 14	-1,14
	A1 / 15	-0,62		A1 / 15	-0,62		A1 / 15	-0,83		A1 / 15	-1,14
	A1 / 16	-0,57		A1 / 16	-0,57		A1 / 16	-0,77		A1 / 16	-1,05
	A1 / 17	-0,62		A1 / 17	-0,62		A1 / 17	-0,83		A1 / 17	-1,14
	A1 / 18	-0,57		A1 / 18	-0,57		A1 / 18	-0,77		A1 / 18	-1,05
235	A1 / 1	-1,15	236	A1 / 1	-1,22	237	A1 / 1	-0,96	238	A1 / 1	-0,95
	A1 / 2	-1,15		A1 / 2	-1,22		A1 / 2	-0,96		A1 / 2	-0,95
	A1 / 3	-1,05		A1 / 3	-1,10		A1 / 3	-0,85		A1 / 3	-0,82
	A1 / 4	-1,15		A1 / 4	-1,22		A1 / 4	-0,96		A1 / 4	-0,95
	A1 / 5	-1,05		A1 / 5	-1,10		A1 / 5	-0,85		A1 / 5	-0,82
X+	A1 / 6	-0,75	X+	A1 / 7	-0,76	X+	A1 / 7	-0,57	X+	A1 / 7	-0,54
X-	A1 / 8	-0,75	X-	A1 / 9	-0,76	X-	A1 / 9	-0,57	X-	A1 / 9	-0,54
Y+	A1 / 12	-0,75	Y+	A1 / 12	-0,76	Y+	A1 / 12	-0,57	Y+	A1 / 10	-0,54
Y-	A1 / 13	-0,75	Y-	A1 / 13	-0,76	Y-	A1 / 13	-0,57	Y-	A1 / 13	-0,54

ASP Agrigento – Ospedale
Calcolo di una struttura metallica adibita al ricovero dei mezzi di soccorso.

RISULTANTI SOLLECITAZIONI NODI PLATEE											
Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)	Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)	Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)	Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)
	A1 / 14	-1,14		A1 / 14	-1,14		A1 / 14	-0,83		A1 / 14	-0,78
	A1 / 15	-1,14		A1 / 15	-1,14		A1 / 15	-0,83		A1 / 15	-0,78
	A1 / 16	-1,05		A1 / 16	-1,05		A1 / 16	-0,77		A1 / 16	-0,72
	A1 / 17	-1,14		A1 / 17	-1,14		A1 / 17	-0,83		A1 / 17	-0,78
	A1 / 18	-1,05		A1 / 18	-1,05		A1 / 18	-0,77		A1 / 18	-0,72
239	A1 / 1	-0,26	240	A1 / 1	-0,69	241	A1 / 1	-1,25	242	A1 / 1	-0,63
	A1 / 2	-0,26		A1 / 2	-0,69		A1 / 2	-1,25		A1 / 2	-0,63
	A1 / 3	-0,22		A1 / 3	-0,61		A1 / 3	-1,11		A1 / 3	-0,58
	A1 / 4	-0,26		A1 / 4	-0,69		A1 / 4	-1,25		A1 / 4	-0,63
	A1 / 5	-0,22		A1 / 5	-0,61		A1 / 5	-1,11		A1 / 5	-0,58
X+	A1 / 7	-0,15	X+	A1 / 7	-0,42	X+	A1 / 7	-0,76	X+	A1 / 6	-0,41
X-	A1 / 9	-0,15	X-	A1 / 9	-0,42	X-	A1 / 9	-0,76	X-	A1 / 8	-0,41
Y+	A1 / 10	-0,15	Y+	A1 / 10	-0,42	Y+	A1 / 10	-0,76	Y+	A1 / 10	-0,41
Y-	A1 / 13	-0,15	Y-	A1 / 13	-0,42	Y-	A1 / 13	-0,76	Y-	A1 / 11	-0,41
	A1 / 14	-0,21		A1 / 14	-0,62		A1 / 14	-1,14		A1 / 14	-0,62
	A1 / 15	-0,21		A1 / 15	-0,62		A1 / 15	-1,14		A1 / 15	-0,62
	A1 / 16	-0,20		A1 / 16	-0,57		A1 / 16	-1,05		A1 / 16	-0,57
	A1 / 17	-0,21		A1 / 17	-0,62		A1 / 17	-1,14		A1 / 17	-0,62
	A1 / 18	-0,20		A1 / 18	-0,57		A1 / 18	-1,05		A1 / 18	-0,57
243	A1 / 1	-1,16	244	A1 / 1	-0,69	245	A1 / 1	-1,25	246	A1 / 1	-0,94
	A1 / 2	-1,16		A1 / 2	-0,69		A1 / 2	-1,25		A1 / 2	-0,94
	A1 / 3	-1,06		A1 / 3	-0,61		A1 / 3	-1,11		A1 / 3	-0,82
	A1 / 4	-1,16		A1 / 4	-0,69		A1 / 4	-1,25		A1 / 4	-0,94
	A1 / 5	-1,06		A1 / 5	-0,61		A1 / 5	-1,11		A1 / 5	-0,82
X+	A1 / 6	-0,75	X+	A1 / 6	-0,42	X+	A1 / 6	-0,76	X+	A1 / 6	-0,54
X-	A1 / 8	-0,75	X-	A1 / 8	-0,42	X-	A1 / 8	-0,76	X-	A1 / 8	-0,54
Y+	A1 / 10	-0,75	Y-	A1 / 11	-0,42	Y-	A1 / 11	-0,76	Y-	A1 / 11	-0,54
Y-	A1 / 11	-0,75	Y+	A1 / 12	-0,42	Y+	A1 / 12	-0,76	Y+	A1 / 12	-0,54
	A1 / 14	-1,14		A1 / 14	-0,62		A1 / 14	-1,14		A1 / 14	-0,78
	A1 / 15	-1,14		A1 / 15	-0,62		A1 / 15	-1,14		A1 / 15	-0,78
	A1 / 16	-1,05		A1 / 16	-0,57		A1 / 16	-1,05		A1 / 16	-0,72
	A1 / 17	-1,14		A1 / 17	-0,62		A1 / 17	-1,14		A1 / 17	-0,78
	A1 / 18	-1,05		A1 / 18	-0,57		A1 / 18	-1,05		A1 / 18	-0,72
247	A1 / 1	-0,25									
	A1 / 2	-0,25									
	A1 / 3	-0,22									
	A1 / 4	-0,25									
	A1 / 5	-0,22									
X+	A1 / 6	-0,15									
X-	A1 / 8	-0,15									
Y-	A1 / 11	-0,15									
Y+	A1 / 12	-0,15									
	A1 / 14	-0,21									
	A1 / 15	-0,21									
	A1 / 16	-0,20									
	A1 / 17	-0,21									
	A1 / 18	-0,20									

VERIFICA ALLO SCORRIMENTO - CONDIZIONI DRENATE												
IDENTIFICATIVO			RISULTATI									
Combinazione N.ro	Tipo Elem.	Elem N.ro	N (t)	Tg(f)/ Gfi/Gr	C/Gc/Gr t/mq	Area mq	Vres (t)	Fh (t)	Verifica Locale	S(Vres) (t)	S(Fh) (t)	Verifica Globale
A1 / 13	PIASTRA	1	0,75	0,244	2,27	0,703	1,78	0,00	OK	1,78	0,00	
	PIASTRA	2	0,75	0,244	2,27	0,703	1,78	0,00	OK	3,56	0,00	
	PIASTRA	3	0,98	0,244	2,27	0,908	2,30	0,00	OK	5,86	0,00	
	PIASTRA	4	0,98	0,244	2,27	0,908	2,30	0,00	OK	8,16	0,00	
	PIASTRA	5	0,40	0,244	2,27	0,373	0,94	0,00	OK	9,11	0,00	
	PIASTRA	6	0,45	0,244	2,27	0,412	1,05	0,00	OK	10,16	0,00	
	PIASTRA	7	1,12	0,244	2,27	1,031	2,62	0,00	OK	12,77	0,00	
	PIASTRA	8	1,12	0,244	2,27	1,031	2,62	0,00	OK	15,39	0,01	
	PIASTRA	9	0,51	0,244	2,27	0,469	1,19	0,00	OK	16,58	0,01	
	PIASTRA	10	1,26	0,244	2,27	1,155	2,93	0,00	OK	19,51	0,01	
	PIASTRA	11	1,26	0,244	2,27	1,155	2,93	0,00	OK	22,44	0,01	
	PIASTRA	12	0,57	0,244	2,27	0,525	1,33	0,00	OK	23,77	0,01	
	PIASTRA	13	1,25	0,244	2,27	1,155	2,93	0,00	OK	26,70	0,01	
	PIASTRA	14	1,26	0,244	2,27	1,155	2,93	0,00	OK	29,63	0,01	
	PIASTRA	15	0,57	0,244	2,27	0,525	1,33	0,00	OK	30,97	0,01	
	PIASTRA	16	1,26	0,244	2,27	1,155	2,93	0,00	OK	33,90	0,01	
	PIASTRA	17	1,26	0,244	2,27	1,155	2,93	0,00	OK	36,83	0,01	
	PIASTRA	18	0,57	0,244	2,27	0,525	1,33	0,00	OK	38,16	0,01	
	PIASTRA	19	0,90	0,244	2,27	0,837	2,12	0,00	OK	40,28	0,01	
	PIASTRA	20	0,84	0,244	2,27	0,785	1,99	0,00	OK	42,27	0,02	
	PIASTRA	21	0,38	0,244	2,27	0,356	0,90	0,00	OK	43,17	0,02	
	PIASTRA	22	0,40	0,244	2,27	0,373	0,95	0,00	OK	44,12	0,02	
	PIASTRA	23	0,45	0,244	2,27	0,412	1,05	0,00	OK	45,17	0,02	

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Lic. Nro: 19564

ASP Agrigento – Ospedale
Calcolo di una struttura metallica adibita al ricovero dei mezzi di soccorso.

VERIFICA ALLO SCORRIMENTO - CONDIZIONI DRENATE												
IDENTIFICATIVO			RISULTATI									
Combinazione N.ro	Tipo Elem.	Elem N.ro	N (t)	Tg(f)/ Gfi/Gr	C/Gc/Gr t/mq	Area mq	Vres (t)	Fh (t)	Verifica Locale	S(Vres) (t)	S(Fh) (t)	Verifica Globale
	PIASTRA	24	0,51	0,244	2,27	0,469	1,19	0,00	OK	46,36	0,02	
	PIASTRA	25	0,57	0,244	2,27	0,525	1,33	0,00	OK	47,69	0,02	
	PIASTRA	26	0,57	0,244	2,27	0,525	1,33	0,00	OK	49,02	0,02	
	PIASTRA	27	0,57	0,244	2,27	0,525	1,33	0,00	OK	50,35	0,02	
	PIASTRA	28	0,38	0,244	2,27	0,356	0,90	0,00	OK	51,26	0,02	
	PIASTRA	29	0,30	0,244	2,27	0,280	0,71	0,00	OK	51,97	0,02	
	PIASTRA	30	0,30	0,244	2,27	0,280	0,71	0,00	OK	52,68	0,02	
	PIASTRA	31	0,31	0,244	2,27	0,291	0,74	0,00	OK	53,41	0,02	
	PIASTRA	32	0,26	0,244	2,27	0,239	0,60	0,00	OK	54,02	0,02	
	PIASTRA	83	0,86	0,244	2,27	0,826	2,09	0,00	OK	56,11	0,02	
	PIASTRA	84	0,85	0,244	2,27	0,826	2,09	0,00	OK	58,19	0,02	
	PIASTRA	85	0,86	0,244	2,27	0,826	2,09	0,00	OK	60,28	0,02	
	PIASTRA	86	0,96	0,244	2,27	0,908	2,30	0,00	OK	62,58	0,02	
	PIASTRA	87	1,03	0,244	2,27	0,990	2,50	0,00	OK	65,08	0,02	
	PIASTRA	88	1,02	0,244	2,27	0,990	2,50	0,00	OK	67,58	0,02	
	PIASTRA	89	1,03	0,244	2,27	0,990	2,50	0,00	OK	70,08	0,03	
	PIASTRA	90	0,96	0,244	2,27	0,908	2,30	0,00	OK	72,38	0,03	
	PIASTRA	91	0,96	0,244	2,27	0,908	2,30	0,00	OK	74,67	0,03	
	PIASTRA	92	1,03	0,244	2,27	0,990	2,50	0,00	OK	77,17	0,03	
	PIASTRA	93	1,02	0,244	2,27	0,990	2,50	0,00	OK	79,67	0,03	
	PIASTRA	94	1,03	0,244	2,27	0,990	2,50	0,00	OK	82,17	0,03	
	PIASTRA	95	0,96	0,244	2,27	0,908	2,30	0,00	OK	84,47	0,03	
	PIASTRA	96	0,97	0,244	2,27	0,908	2,30	0,00	OK	86,77	0,03	
	PIASTRA	97	1,03	0,244	2,27	0,990	2,50	0,00	OK	89,27	0,03	
	PIASTRA	98	1,02	0,244	2,27	0,990	2,50	0,00	OK	91,77	0,03	
	PIASTRA	99	1,03	0,244	2,27	0,990	2,50	0,00	OK	94,27	0,03	
	PIASTRA	100	0,97	0,244	2,27	0,908	2,30	0,00	OK	96,57	0,04	
	PIASTRA	101	1,04	0,244	2,27	0,990	2,50	0,00	OK	99,07	0,04	
	PIASTRA	102	1,02	0,244	2,27	0,990	2,50	0,00	OK	101,57	0,04	
	PIASTRA	103	1,04	0,244	2,27	0,990	2,50	0,00	OK	104,08	0,04	
	PIASTRA	104	0,44	0,244	2,27	0,412	1,04	0,00	OK	105,12	0,04	
	PIASTRA	105	0,44	0,244	2,27	0,412	1,04	0,00	OK	106,16	0,04	
	PIASTRA	106	0,44	0,244	2,27	0,412	1,05	0,00	OK	107,21	0,04	
	PIASTRA	107	0,97	0,244	2,27	0,907	2,30	0,00	OK	109,51	0,04	
	PIASTRA	108	0,97	0,244	2,27	0,908	2,30	0,00	OK	111,81	0,04	
	PIASTRA	109	0,97	0,244	2,27	0,908	2,30	0,00	OK	114,11	0,04	
	PIASTRA	110	1,04	0,244	2,27	0,990	2,50	0,00	OK	116,61	0,04	
	PIASTRA	111	1,03	0,244	2,27	0,990	2,50	0,00	OK	119,11	0,04	
	PIASTRA	112	1,04	0,244	2,27	0,990	2,50	0,00	OK	121,61	0,04	
	PIASTRA	113	1,18	0,244	2,27	1,125	2,84	0,00	OK	124,46	0,05	
	PIASTRA	114	1,02	0,244	2,27	0,990	2,50	0,00	OK	126,96	0,05	
	PIASTRA	115	1,02	0,244	2,27	0,990	2,50	0,00	OK	129,46	0,05	
	PIASTRA	116	1,02	0,244	2,27	0,990	2,50	0,00	OK	131,96	0,05	
	PIASTRA	117	1,16	0,244	2,27	1,125	2,84	0,00	OK	134,80	0,05	
	PIASTRA	118	1,04	0,244	2,27	0,990	2,50	0,00	OK	137,30	0,05	
	PIASTRA	119	1,03	0,244	2,27	0,990	2,50	0,00	OK	139,80	0,05	
	PIASTRA	120	1,04	0,244	2,27	0,990	2,50	0,00	OK	142,30	0,05	
	PIASTRA	121	1,18	0,244	2,27	1,125	2,84	0,00	OK	145,15	0,05	
	PIASTRA	122	0,97	0,244	2,27	0,907	2,30	0,00	OK	147,45	0,05	
	PIASTRA	123	0,97	0,244	2,27	0,908	2,30	0,00	OK	149,74	0,05	
	PIASTRA	124	0,97	0,244	2,27	0,908	2,30	0,00	OK	152,04	0,06	
	PIASTRA	125	0,44	0,244	2,27	0,412	1,05	0,00	OK	153,09	0,06	
	PIASTRA	126	0,44	0,244	2,27	0,412	1,05	0,00	OK	154,13	0,06	
	PIASTRA	127	0,45	0,244	2,27	0,412	1,05	0,00	OK	155,18	0,06	
	PIASTRA	128	1,23	0,244	2,27	1,155	2,92	0,00	OK	158,10	0,06	
	PIASTRA	129	1,21	0,244	2,27	1,155	2,92	0,00	OK	161,02	0,06	
	PIASTRA	130	1,23	0,244	2,27	1,155	2,92	0,00	OK	163,95	0,06	
	PIASTRA	131	1,31	0,244	2,27	1,260	3,18	0,00	OK	167,13	0,06	
	PIASTRA	132	1,31	0,244	2,27	1,260	3,18	0,00	OK	170,31	0,06	
	PIASTRA	133	1,31	0,244	2,27	1,260	3,18	0,00	OK	173,50	0,06	
	PIASTRA	134	1,32	0,244	2,27	1,260	3,19	0,00	OK	176,68	0,06	
	PIASTRA	135	1,30	0,244	2,27	1,260	3,18	0,00	OK	179,86	0,07	
	PIASTRA	136	1,30	0,244	2,27	1,260	3,18	0,00	OK	183,04	0,07	
	PIASTRA	137	1,30	0,244	2,27	1,260	3,18	0,00	OK	186,23	0,07	
	PIASTRA	138	1,30	0,244	2,27	1,260	3,18	0,00	OK	189,41	0,07	
	PIASTRA	139	1,31	0,244	2,27	1,260	3,18	0,00	OK	192,59	0,07	
	PIASTRA	140	1,31	0,244	2,27	1,260	3,18	0,00	OK	195,77	0,07	
	PIASTRA	141	1,31	0,244	2,27	1,260	3,18	0,00	OK	198,96	0,07	
	PIASTRA	142	1,32	0,244	2,27	1,260	3,19	0,00	OK	202,14	0,07	
	PIASTRA	143	1,23	0,244	2,27	1,155	2,92	0,00	OK	205,07	0,07	
	PIASTRA	144	1,21	0,244	2,27	1,155	2,92	0,00	OK	207,99	0,08	
	PIASTRA	145	1,23	0,244	2,27	1,155	2,92	0,00	OK	210,91	0,08	
	PIASTRA	146	0,56	0,244	2,27	0,525	1,33	0,00	OK	212,24	0,08	
	PIASTRA	147	0,55	0,244	2,27	0,525	1,33	0,00	OK	213,57	0,08	
	PIASTRA	148	0,56	0,244	2,27	0,525	1,33	0,00	OK	214,90	0,08	
	PIASTRA	149	1,23	0,244	2,27	1,155	2,92	0,00	OK	217,82	0,08	
	PIASTRA	150	1,22	0,244	2,27	1,155	2,92	0,00	OK	220,74	0,08	
	PIASTRA	151	1,23	0,244	2,27	1,155	2,92	0,00	OK	223,67	0,08	
	PIASTRA	152	1,32	0,244	2,27	1,260	3,18	0,00	OK	226,85	0,08	
	PIASTRA	153	1,31	0,244	2,27	1,260	3,18	0,00	OK	230,04	0,08	
	PIASTRA	154	1,32	0,244	2,27	1,260	3,18	0,00	OK	233,22	0,08	
	PIASTRA	155	1,32	0,244	2,27	1,260	3,19	0,00	OK	236,41	0,09	
	PIASTRA	156	1,30	0,244	2,27	1,260	3,18	0,00	OK	239,59	0,09	

ASP Agrigento – Ospedale
Calcolo di una struttura metallica adibita al ricovero dei mezzi di soccorso.

VERIFICA ALLO SCORRIMENTO - CONDIZIONI DRENATE												
IDENTIFICATIVO			RISULTATI									
Combinazione N.ro	Tipo Elem.	Elem N.ro	N (t)	Tg(f)/ Gfi/Gr	C/Gc/Gr t/mq	Area mq	Vres (t)	Fh (t)	Verifica Locale	S(Vres) (t)	S(Fh) (t)	Verifica Globale
	PIASTRA	157	1,30	0,244	2,27	1,260	3,18	0,00	OK	242,77	0,09	
	PIASTRA	158	1,30	0,244	2,27	1,260	3,18	0,00	OK	245,95	0,09	
	PIASTRA	159	1,30	0,244	2,27	1,260	3,18	0,00	OK	249,13	0,09	
	PIASTRA	160	1,32	0,244	2,27	1,260	3,18	0,00	OK	252,31	0,09	
	PIASTRA	161	1,31	0,244	2,27	1,260	3,18	0,00	OK	255,50	0,09	
	PIASTRA	162	1,32	0,244	2,27	1,260	3,18	0,00	OK	258,68	0,09	
	PIASTRA	163	1,32	0,244	2,27	1,260	3,19	0,00	OK	261,87	0,09	
	PIASTRA	164	1,23	0,244	2,27	1,155	2,93	0,00	OK	264,79	0,10	
	PIASTRA	165	1,22	0,244	2,27	1,155	2,92	0,00	OK	267,71	0,10	
	PIASTRA	166	1,23	0,244	2,27	1,155	2,92	0,00	OK	270,64	0,10	
	PIASTRA	167	0,56	0,244	2,27	0,525	1,33	0,00	OK	271,97	0,10	
	PIASTRA	168	0,56	0,244	2,27	0,525	1,33	0,00	OK	273,30	0,10	
	PIASTRA	169	0,56	0,244	2,27	0,525	1,33	0,00	OK	274,63	0,10	
	PIASTRA	170	1,23	0,244	2,27	1,155	2,92	0,00	OK	277,55	0,10	
	PIASTRA	171	1,21	0,244	2,27	1,155	2,92	0,00	OK	280,47	0,10	
	PIASTRA	172	1,23	0,244	2,27	1,155	2,93	0,00	OK	283,40	0,10	
	PIASTRA	173	1,31	0,244	2,27	1,260	3,18	0,00	OK	286,58	0,10	
	PIASTRA	174	1,31	0,244	2,27	1,260	3,18	0,00	OK	289,76	0,11	
	PIASTRA	175	1,32	0,244	2,27	1,260	3,18	0,00	OK	292,95	0,11	
	PIASTRA	176	1,32	0,244	2,27	1,260	3,19	0,00	OK	296,13	0,11	
	PIASTRA	177	1,30	0,244	2,27	1,260	3,18	0,00	OK	299,31	0,11	
	PIASTRA	178	1,30	0,244	2,27	1,260	3,18	0,00	OK	302,49	0,11	
	PIASTRA	179	1,30	0,244	2,27	1,260	3,18	0,00	OK	305,67	0,11	
	PIASTRA	180	1,30	0,244	2,27	1,260	3,18	0,00	OK	308,86	0,11	
	PIASTRA	181	1,31	0,244	2,27	1,260	3,18	0,00	OK	312,04	0,11	
	PIASTRA	182	1,31	0,244	2,27	1,260	3,18	0,00	OK	315,22	0,11	
	PIASTRA	183	1,32	0,244	2,27	1,260	3,18	0,00	OK	318,41	0,12	
	PIASTRA	184	1,32	0,244	2,27	1,260	3,19	0,00	OK	321,59	0,12	
	PIASTRA	185	1,23	0,244	2,27	1,155	2,92	0,00	OK	324,52	0,12	
	PIASTRA	186	1,21	0,244	2,27	1,155	2,92	0,00	OK	327,44	0,12	
	PIASTRA	187	1,23	0,244	2,27	1,155	2,93	0,00	OK	330,36	0,12	
	PIASTRA	188	0,56	0,244	2,27	0,525	1,33	0,00	OK	331,69	0,12	
	PIASTRA	189	0,56	0,244	2,27	0,525	1,33	0,00	OK	333,02	0,12	
	PIASTRA	190	0,56	0,244	2,27	0,525	1,33	0,00	OK	334,35	0,12	
	PIASTRA	191	1,23	0,244	2,27	1,155	2,92	0,00	OK	337,28	0,12	
	PIASTRA	192	1,21	0,244	2,27	1,155	2,92	0,00	OK	340,20	0,12	
	PIASTRA	193	1,22	0,244	2,27	1,155	2,92	0,00	OK	343,12	0,12	
	PIASTRA	194	1,32	0,244	2,27	1,260	3,18	0,00	OK	346,30	0,13	
	PIASTRA	195	1,31	0,244	2,27	1,260	3,18	0,00	OK	349,48	0,13	
	PIASTRA	196	1,31	0,244	2,27	1,260	3,18	0,00	OK	352,67	0,13	
	PIASTRA	197	1,01	0,244	2,27	0,961	2,43	0,00	OK	355,10	0,13	
	PIASTRA	198	1,30	0,244	2,27	1,260	3,18	0,00	OK	358,28	0,13	
	PIASTRA	199	1,30	0,244	2,27	1,260	3,18	0,00	OK	361,46	0,13	
	PIASTRA	200	1,30	0,244	2,27	1,260	3,18	0,00	OK	364,64	0,13	
	PIASTRA	201	0,99	0,244	2,27	0,961	2,43	0,00	OK	367,06	0,13	
	PIASTRA	202	1,32	0,244	2,27	1,260	3,18	0,00	OK	370,25	0,13	
	PIASTRA	203	1,31	0,244	2,27	1,260	3,18	0,00	OK	373,43	0,14	
	PIASTRA	204	1,31	0,244	2,27	1,260	3,18	0,00	OK	376,61	0,14	
	PIASTRA	205	1,01	0,244	2,27	0,961	2,43	0,00	OK	379,04	0,14	
	PIASTRA	206	1,23	0,244	2,27	1,155	2,93	0,00	OK	381,97	0,14	
	PIASTRA	207	1,21	0,244	2,27	1,155	2,92	0,00	OK	384,89	0,14	
	PIASTRA	208	1,22	0,244	2,27	1,155	2,92	0,00	OK	387,81	0,14	
	PIASTRA	209	0,56	0,244	2,27	0,525	1,33	0,00	OK	389,14	0,14	
	PIASTRA	210	0,55	0,244	2,27	0,525	1,33	0,00	OK	390,47	0,14	
	PIASTRA	211	0,56	0,244	2,27	0,525	1,33	0,00	OK	391,80	0,14	
	PIASTRA	212	0,44	0,244	2,27	0,412	1,04	0,00	OK	392,84	0,14	
	PIASTRA	213	0,44	0,244	2,27	0,412	1,04	0,00	OK	393,88	0,14	
	PIASTRA	214	0,44	0,244	2,27	0,412	1,05	0,00	OK	394,93	0,14	
	PIASTRA	215	0,45	0,244	2,27	0,412	1,05	0,00	OK	395,98	0,14	
	PIASTRA	216	0,44	0,244	2,27	0,412	1,05	0,00	OK	397,02	0,14	
	PIASTRA	217	0,45	0,244	2,27	0,412	1,05	0,00	OK	398,07	0,14	
	PIASTRA	218	0,56	0,244	2,27	0,525	1,33	0,00	OK	399,40	0,14	
	PIASTRA	219	0,56	0,244	2,27	0,525	1,33	0,00	OK	400,73	0,14	
	PIASTRA	220	0,56	0,244	2,27	0,525	1,33	0,00	OK	402,06	0,15	
	PIASTRA	221	0,56	0,244	2,27	0,525	1,33	0,00	OK	403,39	0,15	
	PIASTRA	222	0,56	0,244	2,27	0,525	1,33	0,00	OK	404,72	0,15	
	PIASTRA	223	0,56	0,244	2,27	0,525	1,33	0,00	OK	406,05	0,15	
	PIASTRA	224	0,56	0,244	2,27	0,525	1,33	0,00	OK	407,38	0,15	
	PIASTRA	225	0,56	0,244	2,27	0,525	1,33	0,00	OK	408,71	0,15	
	PIASTRA	226	0,56	0,244	2,27	0,525	1,33	0,00	OK	410,04	0,15	
	PIASTRA	227	0,56	0,244	2,27	0,525	1,33	0,00	OK	411,37	0,15	
	PIASTRA	228	0,55	0,244	2,27	0,525	1,33	0,00	OK	412,69	0,15	
	PIASTRA	229	0,56	0,244	2,27	0,525	1,33	0,00	OK	414,02	0,15	
	PIASTRA	230	0,42	0,244	2,27	0,394	1,00	0,00	OK	415,02	0,15	
	PIASTRA	231	0,41	0,244	2,27	0,394	0,99	0,00	OK	416,01	0,15	
	PIASTRA	232	0,41	0,244	2,27	0,394	1,00	0,00	OK	417,01	0,15	
	PIASTRA	233	0,57	0,244	2,27	0,529	1,34	0,00	OK	418,35	0,15	
	PIASTRA	234	0,76	0,244	2,27	0,725	1,83	0,00	OK	420,18	0,15	
	PIASTRA	235	0,75	0,244	2,27	0,725	1,83	0,00	OK	422,01	0,15	
	PIASTRA	236	0,76	0,244	2,27	0,725	1,83	0,00	OK	423,85	0,15	
	PIASTRA	237	0,57	0,244	2,27	0,529	1,34	0,00	OK	425,19	0,15	
	PIASTRA	238	0,54	0,244	2,27	0,498	1,26	0,00	OK	426,45	0,15	
	PIASTRA	239	0,15	0,244	2,27	0,135	0,34	0,00	OK	426,79	0,15	

ASP Agrigento – Ospedale

Calcolo di una struttura metallica adibita al ricovero dei mezzi di soccorso.

VERIFICA ALLO SCORRIMENTO - CONDIZIONI DRENATE												
IDENTIFICATIVO			RISULTATI									
Combinazione N.ro	Tipo Elem.	Elem N.ro	N (t)	Tg(f)/ Gf/Gr	C/Gc/Gr t/mq	Area mq	Vres (t)	Fh (t)	Verifica Locale	S(Vres) (t)	S(Fh) (t)	Verifica Globale
	PIASTRA	240	0,42	0,244	2,27	0,394	1,00	0,00	OK	427,79	0,15	
	PIASTRA	241	0,76	0,244	2,27	0,725	1,83	0,00	OK	429,62	0,16	
	PIASTRA	242	0,41	0,244	2,27	0,394	0,99	0,00	OK	430,62	0,16	
	PIASTRA	243	0,75	0,244	2,27	0,725	1,83	0,00	OK	432,45	0,16	
	PIASTRA	244	0,42	0,244	2,27	0,394	1,00	0,00	OK	433,45	0,16	
	PIASTRA	245	0,76	0,244	2,27	0,725	1,83	0,00	OK	435,28	0,16	
	PIASTRA	246	0,54	0,244	2,27	0,498	1,26	0,00	OK	436,54	0,16	
	PIASTRA	247	0,15	0,244	2,27	0,135	0,34	0,00	OK	436,88	0,16	OK

PORTANZA GLOBALE PIASTRE - MOLTIPLICATORI DI COLLASSO											
DRENATE					NON DRENATE				RISULTATI		
Comb N.ro	Risult (t)	Resist (t)	Moltip. Collasso	%Pl. Moll	Risult (t)	Resist (t)	Moltip. Collasso	%Pl. Moll	Moltip. Minimo	STATUS (m)	
A1 / 1	307	322	1,050	0					1,050	OK	
A1 / 2	307	322	1,050	0						OK	
A1 / 3	271	284	1,050	0						OK	
A1 / 4	307	322	1,050	0						OK	
A1 / 5	271	284	1,050	0						OK	
A1 / 6	182	191	1,050	0						OK	
A1 / 7	182	191	1,050	0						OK	
A1 / 8	182	191	1,050	0						OK	
A1 / 9	182	191	1,050	0						OK	
A1 / 10	182	191	1,050	0						OK	
A1 / 11	182	191	1,050	0						OK	
A1 / 12	182	191	1,050	0						OK	
A1 / 13	182	191	1,050	0						OK	
A1 / 14	269	282	1,050	0						OK	
A1 / 15	269	282	1,050	0						OK	
A1 / 16	248	260	1,050	0						OK	
A1 / 17	269	282	1,050	0						OK	
A1 / 18	248	260	1,050	0						OK	

PORTANZA GLOBALE PIASTRE - ABBASSAMENTI COMBINAZ.:A1 / 1														
DRENATE			NON DRENATE		DRENATE			NON DRENATE		DRENATE			NON DRENATE	
Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl
1	-0,018	ELAST.			2	-0,018	ELAST.			3	-0,020	ELAST.		
4	-0,020	ELAST.			5	-0,019	ELAST.			6	-0,021	ELAST.		
7	-0,020	ELAST.			8	-0,020	ELAST.			9	-0,021	ELAST.		
10	-0,020	ELAST.			11	-0,020	ELAST.			12	-0,021	ELAST.		
13	-0,020	ELAST.			14	-0,020	ELAST.			15	-0,021	ELAST.		
16	-0,020	ELAST.			17	-0,020	ELAST.			18	-0,022	ELAST.		
19	-0,019	ELAST.			20	-0,019	ELAST.			21	-0,019	ELAST.		
22	-0,019	ELAST.			23	-0,021	ELAST.			24	-0,021	ELAST.		
25	-0,021	ELAST.			26	-0,021	ELAST.			27	-0,022	ELAST.		
28	-0,020	ELAST.			29	-0,019	ELAST.			30	-0,019	ELAST.		
31	-0,020	ELAST.			32	-0,020	ELAST.			83	-0,017	ELAST.		
84	-0,017	ELAST.			85	-0,017	ELAST.			86	-0,019	ELAST.		
87	-0,017	ELAST.			88	-0,017	ELAST.			89	-0,017	ELAST.		
90	-0,019	ELAST.			91	-0,019	ELAST.			92	-0,018	ELAST.		
93	-0,017	ELAST.			94	-0,018	ELAST.			95	-0,019	ELAST.		
96	-0,019	ELAST.			97	-0,018	ELAST.			98	-0,017	ELAST.		
99	-0,018	ELAST.			100	-0,019	ELAST.			101	-0,018	ELAST.		
102	-0,017	ELAST.			103	-0,018	ELAST.			104	-0,019	ELAST.		
105	-0,020	ELAST.			106	-0,021	ELAST.			107	-0,020	ELAST.		
108	-0,020	ELAST.			109	-0,020	ELAST.			110	-0,018	ELAST.		
111	-0,018	ELAST.			112	-0,018	ELAST.			113	-0,018	ELAST.		
114	-0,017	ELAST.			115	-0,017	ELAST.			116	-0,017	ELAST.		
117	-0,017	ELAST.			118	-0,018	ELAST.			119	-0,018	ELAST.		
120	-0,018	ELAST.			121	-0,018	ELAST.			122	-0,020	ELAST.		
123	-0,020	ELAST.			124	-0,020	ELAST.			125	-0,021	ELAST.		
126	-0,021	ELAST.			127	-0,022	ELAST.			128	-0,019	ELAST.		
129	-0,019	ELAST.			130	-0,020	ELAST.			131	-0,018	ELAST.		
132	-0,018	ELAST.			133	-0,018	ELAST.			134	-0,018	ELAST.		
135	-0,017	ELAST.			136	-0,017	ELAST.			137	-0,017	ELAST.		
138	-0,017	ELAST.			139	-0,018	ELAST.			140	-0,018	ELAST.		
141	-0,018	ELAST.			142	-0,018	ELAST.			143	-0,019	ELAST.		
144	-0,019	ELAST.			145	-0,020	ELAST.			146	-0,021	ELAST.		
147	-0,020	ELAST.			148	-0,021	ELAST.			149	-0,020	ELAST.		

ASP Agrigento – Ospedale

Calcolo di una struttura metallica adibita al ricovero dei mezzi di soccorso.

PORTANZA GLOBALE PIASTRE - ABBASSAMENTI COMBINAZ.:A1 / 1

PORTANZA GLOBALE PIASTRE - ABBASSAMENTI COMBINAZ.:A1 / 1																	
		DRENATE		NON DRENATE				DRENATE		NON DRENATE				DRENATE		NON DRENATE	
Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl
150	-0,019	ELAST.			151	-0,020	ELAST.			152	-0,018	ELAST.					
153	-0,018	ELAST.			154	-0,018	ELAST.			155	-0,018	ELAST.					
156	-0,017	ELAST.			157	-0,017	ELAST.			158	-0,017	ELAST.					
159	-0,017	ELAST.			160	-0,018	ELAST.			161	-0,018	ELAST.					
162	-0,018	ELAST.			163	-0,018	ELAST.			164	-0,020	ELAST.					
165	-0,019	ELAST.			166	-0,020	ELAST.			167	-0,021	ELAST.					
168	-0,021	ELAST.			169	-0,021	ELAST.			170	-0,020	ELAST.					
171	-0,019	ELAST.			172	-0,020	ELAST.			173	-0,018	ELAST.					
174	-0,018	ELAST.			175	-0,018	ELAST.			176	-0,018	ELAST.					
177	-0,017	ELAST.			178	-0,017	ELAST.			179	-0,017	ELAST.					
180	-0,017	ELAST.			181	-0,018	ELAST.			182	-0,018	ELAST.					
183	-0,018	ELAST.			184	-0,018	ELAST.			185	-0,020	ELAST.					
186	-0,019	ELAST.			187	-0,020	ELAST.			188	-0,021	ELAST.					
189	-0,021	ELAST.			190	-0,021	ELAST.			191	-0,020	ELAST.					
192	-0,019	ELAST.			193	-0,018	ELAST.			194	-0,018	ELAST.					
195	-0,017	ELAST.			196	-0,017	ELAST.			197	-0,017	ELAST.					
198	-0,017	ELAST.			199	-0,017	ELAST.			200	-0,017	ELAST.					
201	-0,017	ELAST.			202	-0,018	ELAST.			203	-0,017	ELAST.					
204	-0,017	ELAST.			205	-0,018	ELAST.			206	-0,020	ELAST.					
207	-0,019	ELAST.			208	-0,018	ELAST.			209	-0,021	ELAST.					
210	-0,020	ELAST.			211	-0,019	ELAST.			212	-0,020	ELAST.					
213	-0,020	ELAST.			214	-0,021	ELAST.			215	-0,021	ELAST.					
216	-0,021	ELAST.			217	-0,022	ELAST.			218	-0,021	ELAST.					
219	-0,020	ELAST.			220	-0,021	ELAST.			221	-0,021	ELAST.					
222	-0,021	ELAST.			223	-0,021	ELAST.			224	-0,021	ELAST.					
225	-0,021	ELAST.			226	-0,021	ELAST.			227	-0,021	ELAST.					
228	-0,020	ELAST.			229	-0,019	ELAST.			230	-0,018	ELAST.					
231	-0,017	ELAST.			232	-0,018	ELAST.			233	-0,019	ELAST.					
234	-0,018	ELAST.			235	-0,017	ELAST.			236	-0,018	ELAST.					
237	-0,019	ELAST.			238	-0,019	ELAST.			239	-0,019	ELAST.					
240	-0,018	ELAST.			241	-0,018	ELAST.			242	-0,017	ELAST.					
243	-0,017	ELAST.			244	-0,018	ELAST.			245	-0,018	ELAST.					
246	-0,019	ELAST.			247	-0,020	ELAST.										

CEDIMENTI ELASTICI ED EDMETRICI

Filo N.ro	Combinaz N.ro	Ced.El. cm	Ced.Ed. cm	Filo N.ro	Combinaz N.ro	Ced.El. cm	Ced.Ed. cm	Filo N.ro	Combinaz N.ro	Ced.El. cm	Ced.Ed. cm	Filo N.ro	Combinaz N.ro	Ced.El. cm	Ced.Ed. cm
1	Rare 1	0,70	0,70	2	Rare 1	0,70	0,70	3	Rare 1	0,83	0,83	4	Rare 1	0,83	0,83
	Rare 2	0,70	0,70		Rare 2	0,70	0,70		Rare 2	0,83	0,83		Rare 2	0,83	0,83
	Rare 3	0,64	0,64		Rare 3	0,64	0,64		Rare 3	0,75	0,75		Rare 3	0,75	0,75
	Rare 4	0,70	0,70		Rare 4	0,70	0,70		Rare 4	0,83	0,83		Rare 4	0,83	0,83
	Rare 5	0,64	0,64		Rare 5	0,64	0,64		Rare 5	0,75	0,75		Rare 5	0,75	0,75
	Freq 1	0,63	0,63		Freq 1	0,63	0,63		Freq 1	0,74	0,74		Freq 1	0,74	0,74
	Freq 2	0,61	0,61		Freq 2	0,61	0,61		Freq 2	0,71	0,71		Freq 2	0,71	0,71
	Freq 3	0,61	0,61		Freq 3	0,61	0,61		Freq 3	0,71	0,71		Freq 3	0,71	0,71
	Perm 1	0,61	0,61		Perm 1	0,61	0,61		Perm 1	0,71	0,71		Perm 1	0,71	0,71
	MAX.	0,70	0,70		MAX.	0,70	0,70		MAX.	0,83	0,83		MAX.	0,83	0,83
5	Rare 1	0,88	0,88	6	Rare 1	0,88	0,88	7	Rare 1	0,90	0,90	8	Rare 1	0,90	0,90
	Rare 2	0,88	0,88		Rare 2	0,88	0,88		Rare 2	0,90	0,90		Rare 2	0,90	0,90
	Rare 3	0,79	0,79		Rare 3	0,79	0,79		Rare 3	0,81	0,81		Rare 3	0,81	0,81
	Rare 4	0,88	0,88		Rare 4	0,88	0,88		Rare 4	0,90	0,90		Rare 4	0,90	0,90
	Rare 5	0,79	0,79		Rare 5	0,79	0,79		Rare 5	0,81	0,81		Rare 5	0,81	0,81
	Freq 1	0,78	0,78		Freq 1	0,78	0,78		Freq 1	0,80	0,80		Freq 1	0,80	0,80
	Freq 2	0,75	0,75		Freq 2	0,75	0,75		Freq 2	0,77	0,77		Freq 2	0,77	0,77
	Freq 3	0,75	0,75		Freq 3	0,75	0,75		Freq 3	0,77	0,77		Freq 3	0,77	0,77
	Perm 1	0,75	0,75		Perm 1	0,75	0,75		Perm 1	0,77	0,77		Perm 1	0,77	0,77
	MAX.	0,88	0,88		MAX.	0,88	0,88		MAX.	0,90	0,90		MAX.	0,90	0,90
9	Rare 1	0,89	0,89	10	Rare 1	0,89	0,89	11	Rare 1	0,86	0,86	12	Rare 1	0,86	0,86
	Rare 2	0,89	0,89		Rare 2	0,89	0,89		Rare 2	0,86	0,86		Rare 2	0,86	0,86
	Rare 3	0,81	0,81		Rare 3	0,81	0,81		Rare 3	0,78	0,78		Rare 3	0,78	0,78
	Rare 4	0,89	0,89		Rare 4	0,89	0,89		Rare 4	0,86	0,86		Rare 4	0,86	0,86
	Rare 5	0,81	0,81		Rare 5	0,81	0,81		Rare 5	0,78	0,78		Rare 5	0,78	0,78
	Freq 1	0,79	0,79		Freq 1	0,79	0,79		Freq 1	0,76	0,76		Freq 1	0,76	0,76
	Freq 2	0,76	0,76		Freq 2	0,76	0,76		Freq 2	0,73	0,73		Freq 2	0,73	0,73
	Freq 3	0,76	0,76		Freq 3	0,76	0,76		Freq 3	0,73	0,73		Freq 3	0,73	0,73
	Perm 1	0,76	0,76		Perm 1	0,76	0,76		Perm 1	0,73	0,73		Perm 1	0,73	0,73
	MAX.	0,89	0,89		MAX.	0,89	0,89		MAX.	0,86	0,86		MAX.	0,86	0,86
13	Rare 1	0,71	0,71	14	Rare 1	0,71	0,71	15	Rare 1	0,48	0,48	16	Rare 1	0,47	0,47
	Rare 2	0,71	0,71		Rare 2	0,71	0,71		Rare 2	0,48	0,48		Rare 2	0,47	0,47
	Rare 3	0,64	0,64		Rare 3	0,64	0,64		Rare 3	0,43	0,43		Rare 3	0,43	0,43
	Rare 4	0,71	0,71		Rare 4	0,71	0,71		Rare 4	0,48	0,48		Rare 4	0,47	0,47
	Rare 5	0,64	0,64		Rare 5	0,64	0,64		Rare 5	0,43	0,43		Rare 5	0,43	0,43
	Freq 1	0,64	0,64		Freq 1	0,63	0,63		Freq 1	0,43	0,43		Freq 1	0,43	0,43
	Freq 2	0,61	0,61		Freq 2	0,61	0,61		Freq 2	0,41	0,41		Freq 2	0,41	0,41
	Freq 3	0,61	0,61		Freq 3	0,61	0,61		Freq 3	0,41	0,41		Freq 3	0,41	0,41
	Perm 1	0,61	0,61		Perm 1	0,61	0,61		Perm 1	0,41	0,41		Perm 1	0,41	0,41

ASP Agrigento – Ospedale
Calcolo di una struttura metallica adibita al ricovero dei mezzi di soccorso.

CEDIMENTI ELASTICI ED EDOMETRICI																		
Filo N.ro	Combinaz N.ro	Ced.El. cm	Ced.Ed. cm		Filo N.ro	Combinaz N.ro	Ced.El. cm	Ced.Ed. cm		Filo N.ro	Combinaz N.ro	Ced.El. cm	Ced.Ed. cm		Filo N.ro	Combinaz N.ro	Ced.El. cm	Ced.Ed. cm
	MAX.	0,71	0,71			MAX.	0,71	0,71			MAX.	0,48	0,48			MAX.	0,47	0,47
17	Rare 1	0,48	0,48		18	Rare 1	0,47	0,47		19	Rare 1	0,57	0,57		20	Rare 1	0,67	0,67
	Rare 2	0,48	0,48			Rare 2	0,47	0,47			Rare 2	0,57	0,57			Rare 2	0,67	0,67
	Rare 3	0,44	0,44			Rare 3	0,43	0,43			Rare 3	0,52	0,52			Rare 3	0,60	0,60
	Rare 4	0,48	0,48			Rare 4	0,47	0,47			Rare 4	0,57	0,57			Rare 4	0,67	0,67
	Rare 5	0,44	0,44			Rare 5	0,43	0,43			Rare 5	0,52	0,52			Rare 5	0,60	0,60
	Freq 1	0,43	0,43			Freq 1	0,42	0,42			Freq 1	0,51	0,51			Freq 1	0,59	0,59
	Freq 2	0,42	0,42			Freq 2	0,41	0,41			Freq 2	0,50	0,50			Freq 2	0,57	0,57
	Freq 3	0,42	0,42			Freq 3	0,41	0,41			Freq 3	0,50	0,50			Freq 3	0,57	0,57
	Perm 1	0,42	0,42			Perm 1	0,41	0,41			Perm 1	0,50	0,50			Perm 1	0,57	0,57
	MAX.	0,48	0,48			MAX.	0,47	0,47			MAX.	0,57	0,57			MAX.	0,67	0,67
21	Rare 1	0,72	0,72		22	Rare 1	0,73	0,73		23	Rare 1	0,73	0,73		24	Rare 1	0,70	0,70
	Rare 2	0,72	0,72			Rare 2	0,73	0,73			Rare 2	0,73	0,73			Rare 2	0,70	0,70
	Rare 3	0,64	0,64			Rare 3	0,66	0,66			Rare 3	0,65	0,65			Rare 3	0,63	0,63
	Rare 4	0,72	0,72			Rare 4	0,73	0,73			Rare 4	0,73	0,73			Rare 4	0,70	0,70
	Rare 5	0,64	0,64			Rare 5	0,66	0,66			Rare 5	0,65	0,65			Rare 5	0,63	0,63
	Freq 1	0,63	0,63			Freq 1	0,65	0,65			Freq 1	0,64	0,64			Freq 1	0,62	0,62
	Freq 2	0,61	0,61			Freq 2	0,62	0,62			Freq 2	0,62	0,62			Freq 2	0,59	0,59
	Freq 3	0,61	0,61			Freq 3	0,62	0,62			Freq 3	0,62	0,62			Freq 3	0,59	0,59
	Perm 1	0,61	0,61			Perm 1	0,62	0,62			Perm 1	0,62	0,62			Perm 1	0,59	0,59
	MAX.	0,72	0,72			MAX.	0,73	0,73			MAX.	0,73	0,73			MAX.	0,70	0,70
25	Rare 1	0,58	0,58		26	Rare 1	0,57	0,57		27	Rare 1	0,67	0,67		28	Rare 1	0,71	0,71
	Rare 2	0,58	0,58			Rare 2	0,57	0,57			Rare 2	0,67	0,67			Rare 2	0,71	0,71
	Rare 3	0,52	0,52			Rare 3	0,52	0,52			Rare 3	0,60	0,60			Rare 3	0,64	0,64
	Rare 4	0,58	0,58			Rare 4	0,57	0,57			Rare 4	0,67	0,67			Rare 4	0,71	0,71
	Rare 5	0,52	0,52			Rare 5	0,52	0,52			Rare 5	0,60	0,60			Rare 5	0,64	0,64
	Freq 1	0,52	0,52			Freq 1	0,51	0,51			Freq 1	0,59	0,59			Freq 1	0,63	0,63
	Freq 2	0,50	0,50			Freq 2	0,50	0,50			Freq 2	0,57	0,57			Freq 2	0,61	0,61
	Freq 3	0,50	0,50			Freq 3	0,50	0,50			Freq 3	0,57	0,57			Freq 3	0,61	0,61
	Perm 1	0,50	0,50			Perm 1	0,50	0,50			Perm 1	0,57	0,57			Perm 1	0,61	0,61
	MAX.	0,58	0,58			MAX.	0,57	0,57			MAX.	0,67	0,67			MAX.	0,71	0,71
29	Rare 1	0,73	0,73		30	Rare 1	0,72	0,72		31	Rare 1	0,70	0,70		32	Rare 1	0,57	0,57
	Rare 2	0,73	0,73			Rare 2	0,72	0,72			Rare 2	0,70	0,70			Rare 2	0,57	0,57
	Rare 3	0,66	0,66			Rare 3	0,65	0,65			Rare 3	0,63	0,63			Rare 3	0,52	0,52
	Rare 4	0,73	0,73			Rare 4	0,72	0,72			Rare 4	0,70	0,70			Rare 4	0,57	0,57
	Rare 5	0,66	0,66			Rare 5	0,65	0,65			Rare 5	0,63	0,63			Rare 5	0,52	0,52
	Freq 1	0,65	0,65			Freq 1	0,64	0,64			Freq 1	0,61	0,61			Freq 1	0,52	0,52
	Freq 2	0,62	0,62			Freq 2	0,62	0,62			Freq 2	0,59	0,59			Freq 2	0,50	0,50
	Freq 3	0,62	0,62			Freq 3	0,62	0,62			Freq 3	0,59	0,59			Freq 3	0,50	0,50
	Perm 1	0,62	0,62			Perm 1	0,62	0,62			Perm 1	0,59	0,59			Perm 1	0,50	0,50
	MAX.	0,73	0,73			MAX.	0,72	0,72			MAX.	0,70	0,70			MAX.	0,57	0,57
47	Rare 1	0,75	0,75		48	Rare 1	0,76	0,76		49	Rare 1	0,75	0,75		50	Rare 1	0,74	0,74
	Rare 2	0,75	0,75			Rare 2	0,76	0,76			Rare 2	0,75	0,75			Rare 2	0,74	0,74
	Rare 3	0,69	0,69			Rare 3	0,70	0,70			Rare 3	0,69	0,69			Rare 3	0,67	0,67
	Rare 4	0,75	0,75			Rare 4	0,76	0,76			Rare 4	0,75	0,75			Rare 4	0,74	0,74
	Rare 5	0,69	0,69			Rare 5	0,70	0,70			Rare 5	0,69	0,69			Rare 5	0,67	0,67
	Freq 1	0,68	0,68			Freq 1	0,70	0,70			Freq 1	0,68	0,68			Freq 1	0,67	0,67
	Freq 2	0,66	0,66			Freq 2	0,68	0,68			Freq 2	0,66	0,66			Freq 2	0,64	0,64
	Freq 3	0,66	0,66			Freq 3	0,68	0,68			Freq 3	0,66	0,66			Freq 3	0,64	0,64
	Perm 1	0,66	0,66			Perm 1	0,68	0,68			Perm 1	0,66	0,66			Perm 1	0,64	0,64
	MAX.	0,75	0,75			MAX.	0,76	0,76			MAX.	0,75	0,75			MAX.	0,74	0,74
51	Rare 1	0,77	0,77		52	Rare 1	0,78	0,78		53	Rare 1	0,77	0,77		54	Rare 1	0,74	0,74
	Rare 2	0,77	0,77			Rare 2	0,78	0,78			Rare 2	0,77	0,77			Rare 2	0,74	0,74
	Rare 3	0,71	0,71			Rare 3	0,71	0,71			Rare 3	0,71	0,71			Rare 3	0,67	0,67
	Rare 4	0,77	0,77			Rare 4	0,78	0,78			Rare 4	0,77	0,77			Rare 4	0,74	0,74
	Rare 5	0,71	0,71			Rare 5	0,71	0,71			Rare 5	0,71	0,71			Rare 5	0,67	0,67
	Freq 1	0,70	0,70			Freq 1	0,71	0,71			Freq 1	0,70	0,70			Freq 1	0,67	0,67
	Freq 2	0,68	0,68			Freq 2	0,69	0,69			Freq 2	0,68	0,68			Freq 2	0,64	0,64
	Freq 3	0,68	0,68			Freq 3	0,69	0,69			Freq 3	0,68	0,68			Freq 3	0,64	0,64
	Perm 1	0,68	0,68			Perm 1	0,69	0,69			Perm 1	0,68	0,68			Perm 1	0,64	0,64
	MAX.	0,77	0,77			MAX.	0,78	0,78			MAX.	0,77	0,77			MAX.	0,74	0,74
55	Rare 1	0,78	0,78		56	Rare 1	0,81	0,81		57	Rare 1	0,81	0,81		58	Rare 1	0,81	0,81
	Rare 2	0,78	0,78			Rare 2	0,81	0,81			Rare 2	0,81	0,81			Rare 2	0,81	0,81
	Rare 3	0,71	0,71			Rare 3	0,74	0,74			Rare 3	0,74	0,74			Rare 3	0,74	0,74
	Rare 4	0,78	0,78			Rare 4	0,81	0,81			Rare 4	0,81	0,81			Rare 4	0,81	0,81
	Rare 5	0,71	0,71			Rare 5	0,74	0,74			Rare 5	0,74	0,74			Rare 5	0,74	0,74
	Freq 1	0,70	0,70			Freq 1	0,73	0,73			Freq 1	0,74	0,74			Freq 1	0,73	0,73
	Freq 2	0,67	0,67			Freq 2	0,71	0,71			Freq 2	0,72	0,72			Freq 2	0,71	0,71
	Freq 3	0,67	0,67			Freq 3	0,71	0,71			Freq 3	0,72	0,72			Freq 3	0,71	0,71
	Perm 1	0,67	0,67			Perm 1	0,71	0,71			Perm 1	0,72	0,72			Perm 1	0,71	0,71
	MAX.	0,78	0,78			MAX.	0,81	0,81			MAX.	0,81	0,81			MAX.	0,81	0,81
59	Rare 1	0,77	0,77		60	Rare 1	0,81	0,81		61	Rare 1	0,83	0,83		62	Rare 1	0,84	0,84
	Rare 2	0,77	0,77			Rare 2	0,81	0,81			Rare 2	0,83	0,83			Rare 2	0,84	0,84
	Rare 3	0,70	0,70			Rare 3	0,73	0,73			Rare 3	0,76	0,76			Rare 3	0,77	0,77
	Rare 4	0,77	0,77			Rare 4	0,81	0,81			Rare 4	0,83	0,83			Rare 4	0,84	0,84

ASP Agrigento – Ospedale
Calcolo di una struttura metallica adibita al ricovero dei mezzi di soccorso.

CEDIMENTI ELASTICI ED EDMETRICI															
Filo N.ro	Combinaz N.ro	Ced.El. cm	Ced.Ed. cm	Filo N.ro	Combinaz N.ro	Ced.El. cm	Ced.Ed. cm	Filo N.ro	Combinaz N.ro	Ced.El. cm	Ced.Ed. cm	Filo N.ro	Combinaz N.ro	Ced.El. cm	Ced.Ed. cm
	Rare 5	0,70	0,70		Rare 5	0,73	0,73		Rare 5	0,76	0,76		Rare 5	0,77	0,77
	Freq 1	0,70	0,70		Freq 1	0,72	0,72		Freq 1	0,76	0,76		Freq 1	0,76	0,76
	Freq 2	0,67	0,67		Freq 2	0,69	0,69		Freq 2	0,73	0,73		Freq 2	0,74	0,74
	Freq 3	0,67	0,67		Freq 3	0,69	0,69		Freq 3	0,73	0,73		Freq 3	0,74	0,74
	Perm 1	0,67	0,67		Perm 1	0,69	0,69		Perm 1	0,73	0,73		Perm 1	0,74	0,74
	MAX.	0,77	0,77		MAX.	0,81	0,81		MAX.	0,83	0,83		MAX.	0,84	0,84
63	Rare 1	0,83	0,83	64	Rare 1	0,81	0,81	65	Rare 1	0,85	0,85	66	Rare 1	0,85	0,85
	Rare 2	0,83	0,83		Rare 2	0,81	0,81		Rare 2	0,85	0,85		Rare 2	0,85	0,85
	Rare 3	0,76	0,76		Rare 3	0,73	0,73		Rare 3	0,78	0,78		Rare 3	0,78	0,78
	Rare 4	0,83	0,83		Rare 4	0,81	0,81		Rare 4	0,85	0,85		Rare 4	0,85	0,85
	Rare 5	0,76	0,76		Rare 5	0,73	0,73		Rare 5	0,78	0,78		Rare 5	0,78	0,78
	Freq 1	0,76	0,76		Freq 1	0,72	0,72		Freq 1	0,77	0,77		Freq 1	0,78	0,78
	Freq 2	0,73	0,73		Freq 2	0,69	0,69		Freq 2	0,75	0,75		Freq 2	0,75	0,75
	Freq 3	0,73	0,73		Freq 3	0,69	0,69		Freq 3	0,75	0,75		Freq 3	0,75	0,75
	Perm 1	0,73	0,73		Perm 1	0,69	0,69		Perm 1	0,75	0,75		Perm 1	0,75	0,75
	MAX.	0,83	0,83		MAX.	0,81	0,81		MAX.	0,85	0,85		MAX.	0,85	0,85
67	Rare 1	0,85	0,85	68	Rare 1	0,59	0,59	69	Rare 1	0,62	0,62	70	Rare 1	0,64	0,64
	Rare 2	0,85	0,85		Rare 2	0,59	0,59		Rare 2	0,62	0,62		Rare 2	0,64	0,64
	Rare 3	0,78	0,78		Rare 3	0,54	0,54		Rare 3	0,56	0,56		Rare 3	0,58	0,58
	Rare 4	0,85	0,85		Rare 4	0,59	0,59		Rare 4	0,62	0,62		Rare 4	0,64	0,64
	Rare 5	0,78	0,78		Rare 5	0,54	0,54		Rare 5	0,56	0,56		Rare 5	0,58	0,58
	Freq 1	0,77	0,77		Freq 1	0,53	0,53		Freq 1	0,55	0,55		Freq 1	0,57	0,57
	Freq 2	0,75	0,75		Freq 2	0,51	0,51		Freq 2	0,53	0,53		Freq 2	0,55	0,55
	Freq 3	0,75	0,75		Freq 3	0,51	0,51		Freq 3	0,53	0,53		Freq 3	0,55	0,55
	Perm 1	0,75	0,75		Perm 1	0,51	0,51		Perm 1	0,53	0,53		Perm 1	0,55	0,55
	MAX.	0,85	0,85		MAX.	0,59	0,59		MAX.	0,62	0,62		MAX.	0,64	0,64
71	Rare 1	0,84	0,84	72	Rare 1	0,85	0,85	73	Rare 1	0,87	0,87	74	Rare 1	0,87	0,87
	Rare 2	0,84	0,84		Rare 2	0,85	0,85		Rare 2	0,87	0,87		Rare 2	0,87	0,87
	Rare 3	0,76	0,76		Rare 3	0,77	0,77		Rare 3	0,79	0,79		Rare 3	0,79	0,79
	Rare 4	0,84	0,84		Rare 4	0,85	0,85		Rare 4	0,87	0,87		Rare 4	0,87	0,87
	Rare 5	0,76	0,76		Rare 5	0,77	0,77		Rare 5	0,79	0,79		Rare 5	0,79	0,79
	Freq 1	0,75	0,75		Freq 1	0,76	0,76		Freq 1	0,77	0,77		Freq 1	0,79	0,79
	Freq 2	0,72	0,72		Freq 2	0,73	0,73		Freq 2	0,74	0,74		Freq 2	0,76	0,76
	Freq 3	0,72	0,72		Freq 3	0,73	0,73		Freq 3	0,74	0,74		Freq 3	0,76	0,76
	Perm 1	0,72	0,72		Perm 1	0,73	0,73		Perm 1	0,74	0,74		Perm 1	0,76	0,76
	MAX.	0,84	0,84		MAX.	0,85	0,85		MAX.	0,87	0,87		MAX.	0,87	0,87
75	Rare 1	0,88	0,88	76	Rare 1	0,90	0,90	77	Rare 1	0,91	0,91	78	Rare 1	0,87	0,87
	Rare 2	0,88	0,88		Rare 2	0,90	0,90		Rare 2	0,91	0,91		Rare 2	0,87	0,87
	Rare 3	0,80	0,80		Rare 3	0,82	0,82		Rare 3	0,82	0,82		Rare 3	0,80	0,80
	Rare 4	0,88	0,88		Rare 4	0,90	0,90		Rare 4	0,91	0,91		Rare 4	0,87	0,87
	Rare 5	0,80	0,80		Rare 5	0,82	0,82		Rare 5	0,82	0,82		Rare 5	0,80	0,80
	Freq 1	0,80	0,80		Freq 1	0,81	0,81		Freq 1	0,82	0,82		Freq 1	0,79	0,79
	Freq 2	0,77	0,77		Freq 2	0,78	0,78		Freq 2	0,79	0,79		Freq 2	0,77	0,77
	Freq 3	0,77	0,77		Freq 3	0,78	0,78		Freq 3	0,79	0,79		Freq 3	0,77	0,77
	Perm 1	0,77	0,77		Perm 1	0,78	0,78		Perm 1	0,79	0,79		Perm 1	0,77	0,77
	MAX.	0,88	0,88		MAX.	0,90	0,90		MAX.	0,91	0,91		MAX.	0,87	0,87
79	Rare 1	0,88	0,88	80	Rare 1	0,90	0,90	81	Rare 1	0,91	0,91	82	Rare 1	0,87	0,87
	Rare 2	0,88	0,88		Rare 2	0,90	0,90		Rare 2	0,91	0,91		Rare 2	0,87	0,87
	Rare 3	0,81	0,81		Rare 3	0,82	0,82		Rare 3	0,83	0,83		Rare 3	0,79	0,79
	Rare 4	0,88	0,88		Rare 4	0,90	0,90		Rare 4	0,91	0,91		Rare 4	0,87	0,87
	Rare 5	0,81	0,81		Rare 5	0,82	0,82		Rare 5	0,83	0,83		Rare 5	0,79	0,79
	Freq 1	0,80	0,80		Freq 1	0,82	0,82		Freq 1	0,82	0,82		Freq 1	0,79	0,79
	Freq 2	0,78	0,78		Freq 2	0,79	0,79		Freq 2	0,80	0,80		Freq 2	0,76	0,76
	Freq 3	0,78	0,78		Freq 3	0,79	0,79		Freq 3	0,80	0,80		Freq 3	0,76	0,76
	Perm 1	0,78	0,78		Perm 1	0,79	0,79		Perm 1	0,80	0,80		Perm 1	0,76	0,76
	MAX.	0,88	0,88		MAX.	0,90	0,90		MAX.	0,91	0,91		MAX.	0,87	0,87
83	Rare 1	0,88	0,88	84	Rare 1	0,90	0,90	85	Rare 1	0,90	0,90	86	Rare 1	0,84	0,84
	Rare 2	0,88	0,88		Rare 2	0,90	0,90		Rare 2	0,90	0,90		Rare 2	0,84	0,84
	Rare 3	0,80	0,80		Rare 3	0,82	0,82		Rare 3	0,82	0,82		Rare 3	0,76	0,76
	Rare 4	0,88	0,88		Rare 4	0,90	0,90		Rare 4	0,90	0,90		Rare 4	0,84	0,84
	Rare 5	0,80	0,80		Rare 5	0,82	0,82		Rare 5	0,82	0,82		Rare 5	0,76	0,76
	Freq 1	0,80	0,80		Freq 1	0,81	0,81		Freq 1	0,82	0,82		Freq 1	0,75	0,75
	Freq 2	0,77	0,77		Freq 2	0,78	0,78		Freq 2	0,79	0,79		Freq 2	0,72	0,72
	Freq 3	0,77	0,77		Freq 3	0,78	0,78		Freq 3	0,79	0,79		Freq 3	0,72	0,72
	Perm 1	0,77	0,77		Perm 1	0,78	0,78		Perm 1	0,79	0,79		Perm 1	0,72	0,72
	MAX.	0,88	0,88		MAX.	0,90	0,90		MAX.	0,90	0,90		MAX.	0,84	0,84
87	Rare 1	0,85	0,85	88	Rare 1	0,87	0,87	89	Rare 1	0,68	0,68	90	Rare 1	0,69	0,69
	Rare 2	0,85	0,85		Rare 2	0,87	0,87		Rare 2	0,68	0,68		Rare 2	0,69	0,69
	Rare 3	0,77	0,77		Rare 3	0,79	0,79		Rare 3	0,61	0,61		Rare 3	0,62	0,62
	Rare 4	0,85	0,85		Rare 4	0,87	0,87		Rare 4	0,68	0,68		Rare 4	0,69	0,69
	Rare 5	0,77	0,77		Rare 5	0,79	0,79		Rare 5	0,61	0,61		Rare 5	0,62	0,62
	Freq 1	0,76	0,76		Freq 1	0,77	0,77		Freq 1	0,60	0,60		Freq 1	0,61	0,61
	Freq 2	0,73	0,73		Freq 2	0,74	0,74		Freq 2	0,58	0,58		Freq 2	0,59	0,59
	Freq 3	0,73	0,73		Freq 3	0,74	0,74		Freq 3	0,58	0,58		Freq 3	0,59	0,59
	Perm 1	0,73	0,73		Perm 1	0,74	0,74		Perm 1	0,58	0,58		Perm 1	0,59	0,59
	MAX.	0,85	0,85		MAX.	0,87	0,87		MAX.	0,68	0,68		MAX.	0,69	0,69

ASP Agrigento – Ospedale
Calcolo di una struttura metallica adibita al ricovero dei mezzi di soccorso.

CEDIMENTI ELASTICI ED EDMETRICI															
Filo N.ro	Combinaz N.ro	Ced.El. cm	Ced.Ed. cm	Filo N.ro	Combinaz N.ro	Ced.El. cm	Ced.Ed. cm	Filo N.ro	Combinaz N.ro	Ced.El. cm	Ced.Ed. cm	Filo N.ro	Combinaz N.ro	Ced.El. cm	Ced.Ed. cm
	Freq 1	0,83	0,83		Freq 1	0,84	0,84		Freq 1	0,84	0,84		Freq 1	0,83	0,83
	Freq 2	0,80	0,80		Freq 2	0,81	0,81		Freq 2	0,81	0,81		Freq 2	0,81	0,81
	Freq 3	0,80	0,80		Freq 3	0,81	0,81		Freq 3	0,81	0,81		Freq 3	0,81	0,81
	Perm 1	0,80	0,80		Perm 1	0,81	0,81		Perm 1	0,81	0,81		Perm 1	0,81	0,81
	MAX.	0,92	0,92		MAX.	0,92	0,92		MAX.	0,92	0,92		MAX.	0,92	0,92
123	Rare 1	0,92	0,92	124	Rare 1	0,92	0,92	125	Rare 1	0,91	0,91	126	Rare 1	0,91	0,91
	Rare 2	0,92	0,92		Rare 2	0,92	0,92		Rare 2	0,91	0,91		Rare 2	0,91	0,91
	Rare 3	0,84	0,84		Rare 3	0,84	0,84		Rare 3	0,83	0,83		Rare 3	0,83	0,83
	Rare 4	0,92	0,92		Rare 4	0,92	0,92		Rare 4	0,91	0,91		Rare 4	0,91	0,91
	Rare 5	0,84	0,84		Rare 5	0,84	0,84		Rare 5	0,83	0,83		Rare 5	0,83	0,83
	Freq 1	0,83	0,83		Freq 1	0,83	0,83		Freq 1	0,83	0,83		Freq 1	0,83	0,83
	Freq 2	0,81	0,81		Freq 2	0,80	0,80		Freq 2	0,80	0,80		Freq 2	0,80	0,80
	Freq 3	0,81	0,81		Freq 3	0,80	0,80		Freq 3	0,80	0,80		Freq 3	0,80	0,80
	Perm 1	0,81	0,81		Perm 1	0,80	0,80		Perm 1	0,80	0,80		Perm 1	0,80	0,80
	MAX.	0,92	0,92		MAX.	0,92	0,92		MAX.	0,91	0,91		MAX.	0,91	0,91
127	Rare 1	0,91	0,91	128	Rare 1	0,89	0,89	129	Rare 1	0,87	0,87	130	Rare 1	0,88	0,88
	Rare 2	0,91	0,91		Rare 2	0,89	0,89		Rare 2	0,87	0,87		Rare 2	0,88	0,88
	Rare 3	0,83	0,83		Rare 3	0,80	0,80		Rare 3	0,79	0,79		Rare 3	0,80	0,80
	Rare 4	0,91	0,91		Rare 4	0,89	0,89		Rare 4	0,87	0,87		Rare 4	0,88	0,88
	Rare 5	0,83	0,83		Rare 5	0,80	0,80		Rare 5	0,79	0,79		Rare 5	0,80	0,80
	Freq 1	0,83	0,83		Freq 1	0,79	0,79		Freq 1	0,78	0,78		Freq 1	0,79	0,79
	Freq 2	0,80	0,80		Freq 2	0,76	0,76		Freq 2	0,76	0,76		Freq 2	0,76	0,76
	Freq 3	0,80	0,80		Freq 3	0,76	0,76		Freq 3	0,76	0,76		Freq 3	0,76	0,76
	Perm 1	0,80	0,80		Perm 1	0,76	0,76		Perm 1	0,76	0,76		Perm 1	0,76	0,76
	MAX.	0,91	0,91		MAX.	0,89	0,89		MAX.	0,87	0,87		MAX.	0,88	0,88
131	Rare 1	0,72	0,72	132	Rare 1	0,71	0,71	133	Rare 1	0,72	0,72	134	Rare 1	0,87	0,87
	Rare 2	0,72	0,72		Rare 2	0,71	0,71		Rare 2	0,72	0,72		Rare 2	0,87	0,87
	Rare 3	0,65	0,65		Rare 3	0,65	0,65		Rare 3	0,65	0,65		Rare 3	0,79	0,79
	Rare 4	0,72	0,72		Rare 4	0,71	0,71		Rare 4	0,72	0,72		Rare 4	0,87	0,87
	Rare 5	0,65	0,65		Rare 5	0,65	0,65		Rare 5	0,65	0,65		Rare 5	0,79	0,79
	Freq 1	0,64	0,64		Freq 1	0,64	0,64		Freq 1	0,64	0,64		Freq 1	0,78	0,78
	Freq 2	0,62	0,62		Freq 2	0,62	0,62		Freq 2	0,62	0,62		Freq 2	0,75	0,75
	Freq 3	0,62	0,62		Freq 3	0,62	0,62		Freq 3	0,62	0,62		Freq 3	0,75	0,75
	Perm 1	0,62	0,62		Perm 1	0,62	0,62		Perm 1	0,62	0,62		Perm 1	0,75	0,75
	MAX.	0,72	0,72		MAX.	0,71	0,71		MAX.	0,72	0,72		MAX.	0,87	0,87
135	Rare 1	0,86	0,86	136	Rare 1	0,86	0,86	137	Rare 1	0,91	0,91	138	Rare 1	0,89	0,89
	Rare 2	0,86	0,86		Rare 2	0,86	0,86		Rare 2	0,91	0,91		Rare 2	0,89	0,89
	Rare 3	0,78	0,78		Rare 3	0,78	0,78		Rare 3	0,83	0,83		Rare 3	0,82	0,82
	Rare 4	0,86	0,86		Rare 4	0,86	0,86		Rare 4	0,91	0,91		Rare 4	0,89	0,89
	Rare 5	0,78	0,78		Rare 5	0,78	0,78		Rare 5	0,83	0,83		Rare 5	0,82	0,82
	Freq 1	0,77	0,77		Freq 1	0,77	0,77		Freq 1	0,82	0,82		Freq 1	0,81	0,81
	Freq 2	0,74	0,74		Freq 2	0,74	0,74		Freq 2	0,79	0,79		Freq 2	0,78	0,78
	Freq 3	0,74	0,74		Freq 3	0,74	0,74		Freq 3	0,79	0,79		Freq 3	0,78	0,78
	Perm 1	0,74	0,74		Perm 1	0,74	0,74		Perm 1	0,79	0,79		Perm 1	0,78	0,78
	MAX.	0,86	0,86		MAX.	0,86	0,86		MAX.	0,91	0,91		MAX.	0,89	0,89
139	Rare 1	0,89	0,89	140	Rare 1	0,88	0,88	141	Rare 1	0,91	0,91	142	Rare 1	0,90	0,90
	Rare 2	0,89	0,89		Rare 2	0,88	0,88		Rare 2	0,91	0,91		Rare 2	0,90	0,90
	Rare 3	0,81	0,81		Rare 3	0,80	0,80		Rare 3	0,83	0,83		Rare 3	0,82	0,82
	Rare 4	0,89	0,89		Rare 4	0,88	0,88		Rare 4	0,91	0,91		Rare 4	0,90	0,90
	Rare 5	0,81	0,81		Rare 5	0,80	0,80		Rare 5	0,83	0,83		Rare 5	0,82	0,82
	Freq 1	0,81	0,81		Freq 1	0,80	0,80		Freq 1	0,83	0,83		Freq 1	0,82	0,82
	Freq 2	0,78	0,78		Freq 2	0,77	0,77		Freq 2	0,80	0,80		Freq 2	0,79	0,79
	Freq 3	0,78	0,78		Freq 3	0,77	0,77		Freq 3	0,80	0,80		Freq 3	0,79	0,79
	Perm 1	0,78	0,78		Perm 1	0,77	0,77		Perm 1	0,80	0,80		Perm 1	0,79	0,79
	MAX.	0,89	0,89		MAX.	0,88	0,88		MAX.	0,91	0,91		MAX.	0,90	0,90
143	Rare 1	0,89	0,89	144	Rare 1	0,88	0,88	145	Rare 1	0,90	0,90	146	Rare 1	0,89	0,89
	Rare 2	0,89	0,89		Rare 2	0,88	0,88		Rare 2	0,90	0,90		Rare 2	0,89	0,89
	Rare 3	0,82	0,82		Rare 3	0,81	0,81		Rare 3	0,83	0,83		Rare 3	0,82	0,82
	Rare 4	0,89	0,89		Rare 4	0,88	0,88		Rare 4	0,90	0,90		Rare 4	0,89	0,89
	Rare 5	0,82	0,82		Rare 5	0,81	0,81		Rare 5	0,83	0,83		Rare 5	0,82	0,82
	Freq 1	0,81	0,81		Freq 1	0,80	0,80		Freq 1	0,82	0,82		Freq 1	0,81	0,81
	Freq 2	0,79	0,79		Freq 2	0,78	0,78		Freq 2	0,79	0,79		Freq 2	0,78	0,78
	Freq 3	0,79	0,79		Freq 3	0,78	0,78		Freq 3	0,79	0,79		Freq 3	0,78	0,78
	Perm 1	0,79	0,79		Perm 1	0,78	0,78		Perm 1	0,79	0,79		Perm 1	0,78	0,78
	MAX.	0,89	0,89		MAX.	0,88	0,88		MAX.	0,90	0,90		MAX.	0,89	0,89
147	Rare 1	0,89	0,89	148	Rare 1	0,88	0,88	149	Rare 1	0,87	0,87	150	Rare 1	0,86	0,86
	Rare 2	0,89	0,89		Rare 2	0,88	0,88		Rare 2	0,87	0,87		Rare 2	0,86	0,86
	Rare 3	0,81	0,81		Rare 3	0,80	0,80		Rare 3	0,79	0,79		Rare 3	0,78	0,78
	Rare 4	0,89	0,89		Rare 4	0,88	0,88		Rare 4	0,87	0,87		Rare 4	0,86	0,86
	Rare 5	0,81	0,81		Rare 5	0,80	0,80		Rare 5	0,79	0,79		Rare 5	0,78	0,78
	Freq 1	0,81	0,81		Freq 1	0,80	0,80		Freq 1	0,78	0,78		Freq 1	0,77	0,77
	Freq 2	0,78	0,78		Freq 2	0,77	0,77		Freq 2	0,75	0,75		Freq 2	0,74	0,74
	Freq 3	0,78	0,78		Freq 3	0,77	0,77		Freq 3	0,75	0,75		Freq 3	0,74	0,74
	Perm 1	0,78	0,78		Perm 1	0,77	0,77		Perm 1	0,75	0,75		Perm 1	0,74	0,74
	MAX.	0,89	0,89		MAX.	0,88	0,88		MAX.	0,87	0,87		MAX.	0,86	0,86

ASP Agrigento – Ospedale
Calcolo di una struttura metallica adibita al ricovero dei mezzi di soccorso.

CEDIMENTI ELASTICI ED EDOMETRICI															
Filo N.ro	Combinaz N.ro	Ced.El. cm	Ced.Ed. cm	Filo N.ro	Combinaz N.ro	Ced.El. cm	Ced.Ed. cm	Filo N.ro	Combinaz N.ro	Ced.El. cm	Ced.Ed. cm	Filo N.ro	Combinaz N.ro	Ced.El. cm	Ced.Ed. cm
151	Rare 1	0,86	0,86	152	Rare 1	0,71	0,71	153	Rare 1	0,70	0,70	154	Rare 1	0,70	0,70
	Rare 2	0,86	0,86		Rare 2	0,71	0,71		Rare 2	0,70	0,70		Rare 2	0,70	0,70
	Rare 3	0,78	0,78		Rare 3	0,64	0,64		Rare 3	0,63	0,63		Rare 3	0,63	0,63
	Rare 4	0,86	0,86		Rare 4	0,71	0,71		Rare 4	0,70	0,70		Rare 4	0,70	0,70
	Rare 5	0,78	0,78		Rare 5	0,64	0,64		Rare 5	0,63	0,63		Rare 5	0,63	0,63
	Freq 1	0,77	0,77		Freq 1	0,63	0,63		Freq 1	0,62	0,62		Freq 1	0,62	0,62
	Freq 2	0,74	0,74		Freq 2	0,61	0,61		Freq 2	0,60	0,60		Freq 2	0,60	0,60
	Freq 3	0,74	0,74		Freq 3	0,61	0,61		Freq 3	0,60	0,60		Freq 3	0,60	0,60
	Perm 1	0,74	0,74		Perm 1	0,61	0,61		Perm 1	0,60	0,60		Perm 1	0,60	0,60
	MAX.	0,86	0,86		MAX.	0,71	0,71		MAX.	0,70	0,70		MAX.	0,70	0,70
155	Rare 1	0,83	0,83	156	Rare 1	0,79	0,79	157	Rare 1	0,75	0,75	158	Rare 1	0,86	0,86
	Rare 2	0,83	0,83		Rare 2	0,79	0,79		Rare 2	0,75	0,75		Rare 2	0,86	0,86
	Rare 3	0,75	0,75		Rare 3	0,72	0,72		Rare 3	0,68	0,68		Rare 3	0,78	0,78
	Rare 4	0,83	0,83		Rare 4	0,79	0,79		Rare 4	0,75	0,75		Rare 4	0,86	0,86
	Rare 5	0,75	0,75		Rare 5	0,72	0,72		Rare 5	0,68	0,68		Rare 5	0,78	0,78
	Freq 1	0,74	0,74		Freq 1	0,71	0,71		Freq 1	0,68	0,68		Freq 1	0,77	0,77
	Freq 2	0,71	0,71		Freq 2	0,68	0,68		Freq 2	0,65	0,65		Freq 2	0,75	0,75
	Freq 3	0,71	0,71		Freq 3	0,68	0,68		Freq 3	0,65	0,65		Freq 3	0,75	0,75
	Perm 1	0,71	0,71		Perm 1	0,68	0,68		Perm 1	0,65	0,65		Perm 1	0,75	0,75
	MAX.	0,83	0,83		MAX.	0,79	0,79		MAX.	0,75	0,75		MAX.	0,86	0,86
159	Rare 1	0,82	0,82	160	Rare 1	0,78	0,78	161	Rare 1	0,75	0,75	162	Rare 1	0,86	0,86
	Rare 2	0,82	0,82		Rare 2	0,78	0,78		Rare 2	0,75	0,75		Rare 2	0,86	0,86
	Rare 3	0,75	0,75		Rare 3	0,72	0,72		Rare 3	0,69	0,69		Rare 3	0,79	0,79
	Rare 4	0,82	0,82		Rare 4	0,78	0,78		Rare 4	0,75	0,75		Rare 4	0,86	0,86
	Rare 5	0,75	0,75		Rare 5	0,72	0,72		Rare 5	0,69	0,69		Rare 5	0,79	0,79
	Freq 1	0,75	0,75		Freq 1	0,71	0,71		Freq 1	0,69	0,69		Freq 1	0,78	0,78
	Freq 2	0,72	0,72		Freq 2	0,69	0,69		Freq 2	0,66	0,66		Freq 2	0,76	0,76
	Freq 3	0,72	0,72		Freq 3	0,69	0,69		Freq 3	0,66	0,66		Freq 3	0,76	0,76
	Perm 1	0,72	0,72		Perm 1	0,69	0,69		Perm 1	0,66	0,66		Perm 1	0,76	0,76
	MAX.	0,82	0,82		MAX.	0,78	0,78		MAX.	0,75	0,75		MAX.	0,86	0,86
163	Rare 1	0,83	0,83	164	Rare 1	0,79	0,79	165	Rare 1	0,77	0,77	166	Rare 1	0,86	0,86
	Rare 2	0,83	0,83		Rare 2	0,79	0,79		Rare 2	0,77	0,77		Rare 2	0,86	0,86
	Rare 3	0,76	0,76		Rare 3	0,72	0,72		Rare 3	0,70	0,70		Rare 3	0,78	0,78
	Rare 4	0,83	0,83		Rare 4	0,79	0,79		Rare 4	0,77	0,77		Rare 4	0,86	0,86
	Rare 5	0,76	0,76		Rare 5	0,72	0,72		Rare 5	0,70	0,70		Rare 5	0,78	0,78
	Freq 1	0,76	0,76		Freq 1	0,72	0,72		Freq 1	0,70	0,70		Freq 1	0,77	0,77
	Freq 2	0,73	0,73		Freq 2	0,70	0,70		Freq 2	0,68	0,68		Freq 2	0,75	0,75
	Freq 3	0,73	0,73		Freq 3	0,70	0,70		Freq 3	0,68	0,68		Freq 3	0,75	0,75
	Perm 1	0,73	0,73		Perm 1	0,70	0,70		Perm 1	0,68	0,68		Perm 1	0,75	0,75
	MAX.	0,83	0,83		MAX.	0,79	0,79		MAX.	0,77	0,77		MAX.	0,86	0,86
167	Rare 1	0,82	0,82	168	Rare 1	0,78	0,78	169	Rare 1	0,75	0,75	170	Rare 1	0,83	0,83
	Rare 2	0,82	0,82		Rare 2	0,78	0,78		Rare 2	0,75	0,75		Rare 2	0,83	0,83
	Rare 3	0,75	0,75		Rare 3	0,72	0,72		Rare 3	0,69	0,69		Rare 3	0,75	0,75
	Rare 4	0,82	0,82		Rare 4	0,78	0,78		Rare 4	0,75	0,75		Rare 4	0,83	0,83
	Rare 5	0,75	0,75		Rare 5	0,72	0,72		Rare 5	0,69	0,69		Rare 5	0,75	0,75
	Freq 1	0,75	0,75		Freq 1	0,71	0,71		Freq 1	0,68	0,68		Freq 1	0,74	0,74
	Freq 2	0,72	0,72		Freq 2	0,69	0,69		Freq 2	0,66	0,66		Freq 2	0,71	0,71
	Freq 3	0,72	0,72		Freq 3	0,69	0,69		Freq 3	0,66	0,66		Freq 3	0,71	0,71
	Perm 1	0,72	0,72		Perm 1	0,69	0,69		Perm 1	0,66	0,66		Perm 1	0,71	0,71
	MAX.	0,82	0,82		MAX.	0,78	0,78		MAX.	0,75	0,75		MAX.	0,83	0,83
171	Rare 1	0,79	0,79	172	Rare 1	0,75	0,75	173	Rare 1	0,67	0,67	174	Rare 1	0,63	0,63
	Rare 2	0,79	0,79		Rare 2	0,75	0,75		Rare 2	0,67	0,67		Rare 2	0,63	0,63
	Rare 3	0,72	0,72		Rare 3	0,68	0,68		Rare 3	0,60	0,60		Rare 3	0,57	0,57
	Rare 4	0,79	0,79		Rare 4	0,75	0,75		Rare 4	0,67	0,67		Rare 4	0,63	0,63
	Rare 5	0,72	0,72		Rare 5	0,68	0,68		Rare 5	0,60	0,60		Rare 5	0,57	0,57
	Freq 1	0,71	0,71		Freq 1	0,68	0,68		Freq 1	0,59	0,59		Freq 1	0,57	0,57
	Freq 2	0,68	0,68		Freq 2	0,65	0,65		Freq 2	0,57	0,57		Freq 2	0,55	0,55
	Freq 3	0,68	0,68		Freq 3	0,65	0,65		Freq 3	0,57	0,57		Freq 3	0,55	0,55
	Perm 1	0,68	0,68		Perm 1	0,65	0,65		Perm 1	0,57	0,57		Perm 1	0,55	0,55
	MAX.	0,79	0,79		MAX.	0,75	0,75		MAX.	0,67	0,67		MAX.	0,63	0,63
175	Rare 1	0,60	0,60	176	Rare 1	0,59	0,59	177	Rare 1	0,62	0,62	178	Rare 1	0,64	0,64
	Rare 2	0,60	0,60		Rare 2	0,59	0,59		Rare 2	0,62	0,62		Rare 2	0,64	0,64
	Rare 3	0,55	0,55		Rare 3	0,54	0,54		Rare 3	0,56	0,56		Rare 3	0,58	0,58
	Rare 4	0,60	0,60		Rare 4	0,59	0,59		Rare 4	0,62	0,62		Rare 4	0,64	0,64
	Rare 5	0,55	0,55		Rare 5	0,54	0,54		Rare 5	0,56	0,56		Rare 5	0,58	0,58
	Freq 1	0,54	0,54		Freq 1	0,53	0,53		Freq 1	0,55	0,55		Freq 1	0,57	0,57
	Freq 2	0,52	0,52		Freq 2	0,51	0,51		Freq 2	0,53	0,53		Freq 2	0,55	0,55
	Freq 3	0,52	0,52		Freq 3	0,51	0,51		Freq 3	0,53	0,53		Freq 3	0,55	0,55
	Perm 1	0,52	0,52		Perm 1	0,51	0,51		Perm 1	0,53	0,53		Perm 1	0,55	0,55
	MAX.	0,60	0,60		MAX.	0,59	0,59		MAX.	0,62	0,62		MAX.	0,64	0,64
179	Rare 1	0,68	0,68	180	Rare 1	0,69	0,69	181	Rare 1	0,70	0,70	182	Rare 1	0,71	0,71
	Rare 2	0,68	0,68		Rare 2	0,69	0,69		Rare 2	0,70	0,70		Rare 2	0,71	0,71
	Rare 3	0,61	0,61		Rare 3	0,62	0,62		Rare 3	0,63	0,63		Rare 3	0,64	0,64
	Rare 4	0,68	0,68		Rare 4	0,69	0,69		Rare 4	0,70	0,70		Rare 4	0,71	0,71
	Rare 5	0,61	0,61		Rare 5	0,62	0,62		Rare 5	0,63	0,63		Rare 5	0,64	0,64
	Freq 1	0,60	0,60		Freq 1	0,61	0,61		Freq 1	0,62	0,62		Freq 1	0,63	0,63

ASP Agrigento – Ospedale
Calcolo di una struttura metallica adibita al ricovero dei mezzi di soccorso.

CEDIMENTI ELASTICI ED EDOMETRICI															
Filo N.ro	Combinaz N.ro	Ced.El. cm	Ced.Ed. cm	Filo N.ro	Combinaz N.ro	Ced.El. cm	Ced.Ed. cm	Filo N.ro	Combinaz N.ro	Ced.El. cm	Ced.Ed. cm	Filo N.ro	Combinaz N.ro	Ced.El. cm	Ced.Ed. cm
	Freq 2	0,58	0,58		Freq 2	0,59	0,59		Freq 2	0,60	0,60		Freq 2	0,61	0,61
	Freq 3	0,58	0,58		Freq 3	0,59	0,59		Freq 3	0,60	0,60		Freq 3	0,61	0,61
	Perm 1	0,58	0,58		Perm 1	0,59	0,59		Perm 1	0,60	0,60		Perm 1	0,61	0,61
	MAX.	0,68	0,68		MAX.	0,69	0,69		MAX.	0,70	0,70		MAX.	0,71	0,71
183	Rare 1	0,71	0,71	184	Rare 1	0,72	0,72	185	Rare 1	0,72	0,72	186	Rare 1	0,71	0,71
	Rare 2	0,71	0,71		Rare 2	0,72	0,72		Rare 2	0,72	0,72		Rare 2	0,71	0,71
	Rare 3	0,64	0,64		Rare 3	0,65	0,65		Rare 3	0,65	0,65		Rare 3	0,65	0,65
	Rare 4	0,71	0,71		Rare 4	0,72	0,72		Rare 4	0,72	0,72		Rare 4	0,71	0,71
	Rare 5	0,64	0,64		Rare 5	0,65	0,65		Rare 5	0,65	0,65		Rare 5	0,65	0,65
	Freq 1	0,63	0,63		Freq 1	0,64	0,64		Freq 1	0,64	0,64		Freq 1	0,64	0,64
	Freq 2	0,61	0,61		Freq 2	0,62	0,62		Freq 2	0,62	0,62		Freq 2	0,62	0,62
	Freq 3	0,61	0,61		Freq 3	0,62	0,62		Freq 3	0,62	0,62		Freq 3	0,62	0,62
	Perm 1	0,61	0,61		Perm 1	0,62	0,62		Perm 1	0,62	0,62		Perm 1	0,62	0,62
	MAX.	0,71	0,71		MAX.	0,72	0,72		MAX.	0,72	0,72		MAX.	0,71	0,71
187	Rare 1	0,72	0,72	188	Rare 1	0,71	0,71	189	Rare 1	0,70	0,70	190	Rare 1	0,70	0,70
	Rare 2	0,72	0,72		Rare 2	0,71	0,71		Rare 2	0,70	0,70		Rare 2	0,70	0,70
	Rare 3	0,65	0,65		Rare 3	0,64	0,64		Rare 3	0,63	0,63		Rare 3	0,63	0,63
	Rare 4	0,72	0,72		Rare 4	0,71	0,71		Rare 4	0,70	0,70		Rare 4	0,70	0,70
	Rare 5	0,65	0,65		Rare 5	0,64	0,64		Rare 5	0,63	0,63		Rare 5	0,63	0,63
	Freq 1	0,64	0,64		Freq 1	0,63	0,63		Freq 1	0,62	0,62		Freq 1	0,62	0,62
	Freq 2	0,62	0,62		Freq 2	0,61	0,61		Freq 2	0,60	0,60		Freq 2	0,60	0,60
	Freq 3	0,62	0,62		Freq 3	0,61	0,61		Freq 3	0,60	0,60		Freq 3	0,60	0,60
	Perm 1	0,62	0,62		Perm 1	0,61	0,61		Perm 1	0,60	0,60		Perm 1	0,60	0,60
	MAX.	0,72	0,72		MAX.	0,71	0,71		MAX.	0,70	0,70		MAX.	0,70	0,70
191	Rare 1	0,67	0,67	192	Rare 1	0,63	0,63	193	Rare 1	0,60	0,60	194	Rare 1	0,58	0,58
	Rare 2	0,67	0,67		Rare 2	0,63	0,63		Rare 2	0,60	0,60		Rare 2	0,58	0,58
	Rare 3	0,60	0,60		Rare 3	0,57	0,57		Rare 3	0,55	0,55		Rare 3	0,53	0,53
	Rare 4	0,67	0,67		Rare 4	0,63	0,63		Rare 4	0,60	0,60		Rare 4	0,58	0,58
	Rare 5	0,60	0,60		Rare 5	0,57	0,57		Rare 5	0,55	0,55		Rare 5	0,53	0,53
	Freq 1	0,59	0,59		Freq 1	0,57	0,57		Freq 1	0,54	0,54		Freq 1	0,52	0,52
	Freq 2	0,57	0,57		Freq 2	0,55	0,55		Freq 2	0,53	0,53		Freq 2	0,50	0,50
	Freq 3	0,57	0,57		Freq 3	0,55	0,55		Freq 3	0,53	0,53		Freq 3	0,50	0,50
	Perm 1	0,57	0,57		Perm 1	0,55	0,55		Perm 1	0,53	0,53		Perm 1	0,50	0,50
	MAX.	0,67	0,67		MAX.	0,63	0,63		MAX.	0,60	0,60		MAX.	0,58	0,58
195	Rare 1	0,59	0,59	196	Rare 1	0,57	0,57	197	Rare 1	0,60	0,60	198	Rare 1	0,70	0,70
	Rare 2	0,59	0,59		Rare 2	0,57	0,57		Rare 2	0,60	0,60		Rare 2	0,70	0,70
	Rare 3	0,54	0,54		Rare 3	0,53	0,53		Rare 3	0,55	0,55		Rare 3	0,64	0,64
	Rare 4	0,59	0,59		Rare 4	0,57	0,57		Rare 4	0,60	0,60		Rare 4	0,70	0,70
	Rare 5	0,54	0,54		Rare 5	0,53	0,53		Rare 5	0,55	0,55		Rare 5	0,64	0,64
	Freq 1	0,54	0,54		Freq 1	0,52	0,52		Freq 1	0,54	0,54		Freq 1	0,63	0,63
	Freq 2	0,52	0,52		Freq 2	0,50	0,50		Freq 2	0,52	0,52		Freq 2	0,61	0,61
	Freq 3	0,52	0,52		Freq 3	0,50	0,50		Freq 3	0,52	0,52		Freq 3	0,61	0,61
	Perm 1	0,52	0,52		Perm 1	0,50	0,50		Perm 1	0,52	0,52		Perm 1	0,61	0,61
	MAX.	0,59	0,59		MAX.	0,57	0,57		MAX.	0,60	0,60		MAX.	0,70	0,70
199	Rare 1	0,71	0,71	200	Rare 1	0,70	0,70	201	Rare 1	0,60	0,60	202	Rare 1	0,62	0,62
	Rare 2	0,71	0,71		Rare 2	0,70	0,70		Rare 2	0,60	0,60		Rare 2	0,62	0,62
	Rare 3	0,65	0,65		Rare 3	0,64	0,64		Rare 3	0,55	0,55		Rare 3	0,56	0,56
	Rare 4	0,71	0,71		Rare 4	0,70	0,70		Rare 4	0,60	0,60		Rare 4	0,62	0,62
	Rare 5	0,65	0,65		Rare 5	0,64	0,64		Rare 5	0,55	0,55		Rare 5	0,56	0,56
	Freq 1	0,65	0,65		Freq 1	0,63	0,63		Freq 1	0,54	0,54		Freq 1	0,56	0,56
	Freq 2	0,63	0,63		Freq 2	0,61	0,61		Freq 2	0,52	0,52		Freq 2	0,54	0,54
	Freq 3	0,63	0,63		Freq 3	0,61	0,61		Freq 3	0,52	0,52		Freq 3	0,54	0,54
	Perm 1	0,63	0,63		Perm 1	0,61	0,61		Perm 1	0,52	0,52		Perm 1	0,54	0,54
	MAX.	0,71	0,71		MAX.	0,70	0,70		MAX.	0,60	0,60		MAX.	0,62	0,62
203	Rare 1	0,65	0,65	204	Rare 1	0,58	0,58	205	Rare 1	0,71	0,71	206	Rare 1	0,59	0,59
	Rare 2	0,65	0,65		Rare 2	0,58	0,58		Rare 2	0,71	0,71		Rare 2	0,59	0,59
	Rare 3	0,59	0,59		Rare 3	0,53	0,53		Rare 3	0,65	0,65		Rare 3	0,54	0,54
	Rare 4	0,65	0,65		Rare 4	0,58	0,58		Rare 4	0,71	0,71		Rare 4	0,59	0,59
	Rare 5	0,59	0,59		Rare 5	0,53	0,53		Rare 5	0,65	0,65		Rare 5	0,54	0,54
	Freq 1	0,58	0,58		Freq 1	0,53	0,53		Freq 1	0,65	0,65		Freq 1	0,54	0,54
	Freq 2	0,56	0,56		Freq 2	0,51	0,51		Freq 2	0,62	0,62		Freq 2	0,52	0,52
	Freq 3	0,56	0,56		Freq 3	0,51	0,51		Freq 3	0,62	0,62		Freq 3	0,52	0,52
	Perm 1	0,56	0,56		Perm 1	0,51	0,51		Perm 1	0,62	0,62		Perm 1	0,52	0,52
	MAX.	0,65	0,65		MAX.	0,58	0,58		MAX.	0,71	0,71		MAX.	0,59	0,59
207	Rare 1	0,73	0,73	208	Rare 1	0,58	0,58	209	Rare 1	0,71	0,71	210	Rare 1	0,62	0,62
	Rare 2	0,73	0,73		Rare 2	0,58	0,58		Rare 2	0,71	0,71		Rare 2	0,62	0,62
	Rare 3	0,67	0,67		Rare 3	0,53	0,53		Rare 3	0,65	0,65		Rare 3	0,56	0,56
	Rare 4	0,73	0,73		Rare 4	0,58	0,58		Rare 4	0,71	0,71		Rare 4	0,62	0,62
	Rare 5	0,67	0,67		Rare 5	0,53	0,53		Rare 5	0,65	0,65		Rare 5	0,56	0,56
	Freq 1	0,66	0,66		Freq 1	0,53	0,53		Freq 1	0,65	0,65		Freq 1	0,56	0,56
	Freq 2	0,64	0,64		Freq 2	0,51	0,51		Freq 2	0,63	0,63		Freq 2	0,54	0,54
	Freq 3	0,64	0,64		Freq 3	0,51	0,51		Freq 3	0,63	0,63		Freq 3	0,54	0,54
	Perm 1	0,64	0,64		Perm 1	0,51	0,51		Perm 1	0,63	0,63		Perm 1	0,54	0,54
	MAX.	0,73	0,73		MAX.	0,58	0,58		MAX.	0,71	0,71		MAX.	0,62	0,62
211	Rare 1	0,54	0,54												

ASP Agrigento – Ospedale
Calcolo di una struttura metallica adibita al ricovero dei mezzi di soccorso.

CEDIMENTI ELASTICI ED EDOMETRICI																		
Filo N.ro	Combinaz N.ro	Ced.El. cm	Ced.Ed. cm		Filo N.ro	Combinaz N.ro	Ced.El. cm	Ced.Ed. cm		Filo N.ro	Combinaz N.ro	Ced.El. cm	Ced.Ed. cm		Filo N.ro	Combinaz N.ro	Ced.El. cm	Ced.Ed. cm
	Rare 2	0,54	0,54															
	Rare 3	0,49	0,49															
	Rare 4	0,54	0,54															
	Rare 5	0,49	0,49															
	Freq 1	0,48	0,48															
	Freq 2	0,46	0,46															
	Freq 3	0,46	0,46															
	Perm 1	0,46	0,46															
	MAX.	0,54	0,54															